



⑫

DEMANDE DE BREVET EUROPEEN

⑬ Numéro de dépôt: 89402894.3

⑭ Int. Cl.5: H04L 5/02

⑮ Date de dépôt: 20.10.89

⑯ Priorité: 21.10.88 FR 8813832
21.10.88 FR 8813833

⑰ Date de publication de la demande:
25.04.90 Bulletin 90/17

⑱ Etats contractants désignés:
ES GR

⑲ Demandeur: THOMSON-CSF
51, Esplanade du Général de Gaulle
F-92800 Puteaux(FR)

⑳ Inventeur: Fouche, Yvon
THOMSON-CSF SCPI Cédex 67
F-92045 Paris la Défense(FR)
Inventeur: Elleaume, Philippe
THOMSON-CSF SCPI Cédex 67
F-92045 Paris la Défense(FR)
Inventeur: de Couasnon, Tristan
THOMSON-CSF SCPI Cédex 67
F-92045 Paris la Défense(FR)
Inventeur: Travert, Serge
THOMSON-CSF SCPI Cédex 67
F-92045 Paris la Défense(FR)
Inventeur: Monnier, Raoul
THOMSON-CSF SCPI Cédex 67
F-92045 Paris la Défense(FR)
Inventeur: Hergault, Stephane
THOMSON-CSF SCPI Cédex 67
F-92045 Paris la Défense(FR)

㉑ Mandataire: Grynwald, Albert et al
THOMSON-CSF SCPI
F-92045 PARIS LA DEFENSE CEDEX 67(FR)

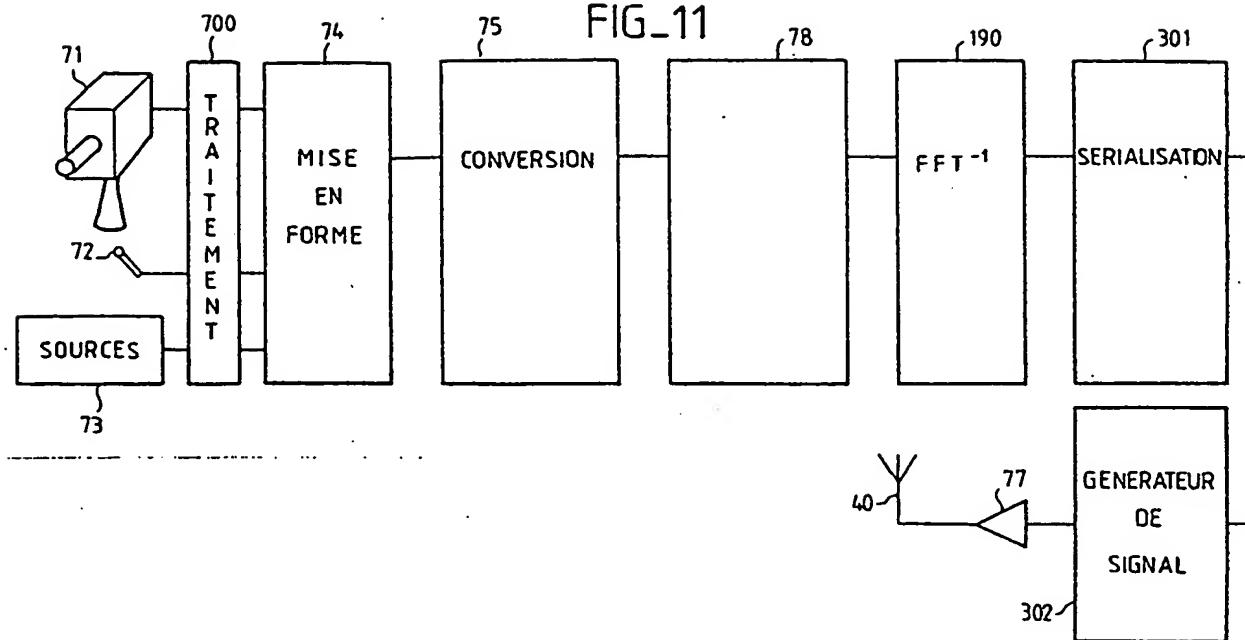
㉒ Emetteur, procédé d'émission et récepteur.

㉓ A1 431 431 A1
Un procédé d'émission d'ondes modulées utilisant simultanément une pluralité de fréquences comporte des étapes successives d'émission de symboles pendant une durée $T + \Delta T$, deux fréquences d'émission étant distantes de $1/T$, T étant l'intervalle utile d'émission et ΔT étant l'intervalle de transition. On émet des signaux de synchronisation permettant à la réception l'échantillonnage du signal pendant des intervalles utiles d'émission de durée T de façon à rendre orthogonaux des canaux correspondant aux diverses fréquences.

431 431 0 365 431 0
L'invention s'applique à la diffusion et à la réception d'émissions radiophoniques et de télévision, aux dispositifs de réception d'informations analogiques et/ou numériques, aux communications téléphoniques entre centraux, aux communications téléphoniques entre radiotéléphones et stations de communications, aux communications radioélectriques entre stations terrestres et satellites, aux communications entre satellites, aux communications acoustiques dans l'air et/ou dans l'eau et à la réalisation de réseau locaux d'ordinateurs.

EP 0 365 431 0
L'invention est particulièrement bien adaptée aux émissions radiophoniques haute fidélité ainsi qu'à la télévision à haute définition (HDTV en terminologie anglo-saxonne), et/ou la télévision numérique.

FIG_11



EMETTEUR, PROCEDE D'EMISSION ET RECEPTEUR

L'invention se rapporte à un émetteur ainsi qu'à un procédé d'émission particulièrement performants. L'invention se rapporte aussi principalement à un récepteur.

Il est connu de transmettre des informations en utilisant des ondes modulées, comme par exemple des ondes électromagnétiques. Il est connu d'essayer d'augmenter les débits d'informations transmis. Toutefois, l'augmentation du débit passe le plus souvent par une augmentation de la bande de fréquences utilisées. Or, dans le cas des transmissions guidées on est limité par la bande passante du canal, par exemple un câble coaxial ou une fibre optique, tandis que dans les transmissions aériennes on ne dispose plus de suffisamment de fréquences pour satisfaire tous les besoins.

D'autre part, la Demande de Brevet FR 86 09622 publiée sous le n° 2 601 210 décrit un procédé de transmission utilisant des symboles A (f, t). Chaque symbole correspondant à une fréquence et un temps d'émission donné. Le temps d'émission n'étant pas fixé, le dispositif n'utilise pas de moyen de synchronisation fine ce qui limite l'efficacité spectrale à approximativement 0,7 bit/(Hz. s). D'autre part le certificat d'addition français 86 13271 publié sous le n° 2 604 316 décrit l'utilisation de dispositifs de calcul de la Transformée de Fourier discrète pour la démodulation du signal. Ce certificat d'addition suggère d'autre part l'utilisation d'une période de garde entre les symboles. Toutefois, la non orthogonalité des canaux utilisés limite l'efficacité spectrale dans, le meilleur des cas, à 1 bit/(Hz.s).

Avec le dispositif selon la présente invention, il est possible de dépasser dans des conditions analogues 5 bits/(Hz.s)

La présente invention concerne une amélioration des moyens et de procédés d'émissions décrits dans le Brevet 86 13937, 86 13938, 86 13939, 86 13940, 86 13941, 86 18351, 86 18352.

Dans les dispositifs de type connu on a souvent essayé d'augmenter le débit d'informations en diminuant les temps de transmission alloués à chaque unité d'informations, (ou en augmentant le nombre de symboles possibles). Ainsi, on générat un spectre élargi, dont il faut, à l'émission filtrer les lobes secondaires, ce qui crée une distorsion du signal. Pour un signal carré d'une durée τ on obtient un spectre possédant de nombreux lobes secondaires ; le lobe principal a une largeur de $2/\tau$. Nous appellerons dans la suite de ce Brevet auto-distorsion cette distorsion du signal.

Le dispositif selon la présente invention présente l'originalité de réduire ou d'éliminer l'auto-distorsion du signal en utilisant des intervalles d'émission longs pour les éléments d'informations (souvent appelés symboles) à transmettre. Pour obtenir un débit élevé on transmet simultanément une pluralité d'éléments d'information en utilisant des canaux orthogonaux. Un élément d'information est, par exemple un mot numérique de 6 bits. Avantageusement, on transmet un élément d'information par canal de transmission. L'orthogonalité à la réception des canaux de transmission permet la séparation des informations appartenant à divers canaux. L'orthogonalisation à la réception des divers canaux provient d'un choix de plusieurs fréquences d'émissions espacées régulièrement de k/T , k est un entier naturel et T la durée de l'intervalle utile d'émission. Ce type d'émission suppose à la réception un échantillonnage synchrone pour obtenir la séparation des canaux.

L'invention a principalement pour objet un procédé d'émission d'ondes modulées utilisant simultanément une pluralité de fréquences, caractérisé par le fait qu'il comporte des étapes successives d'émission de mots numériques pendant une durée $T + \Delta T$ deux fréquences d'émission étant distantes de $1/T$, T étant l'intervalle utile d'émission et ΔT étant l'intervalle de transition.

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait que $\Delta T > 0$.

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait que l'on émet des signaux de synchronisation permettant à la réception l'échantillonnage du signal pendant des intervalles utiles d'émission de durée T de façon à rendre orthogonaux des canaux correspondant aux diverses fréquences.

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait que T est grand par rapport à ΔT .

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait que la première fréquence utilisée k est égale à $k/2T$, k étant un entier positif ou nul.

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait que pendant les intervalles de transition on arrête l'émission.

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait qu'il comporte une étape :

- de détermination des motifs pour l'intervalle utile d'émission de durée T .
- d'émission du motif pendant un intervalle d'émission de durée T et sa continuation cohérente durant l'intervalle de transition de durée ΔT .

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait que durant chaque intervalle utile d'émission de durée T on émet un mot numérique sur chaque fréquence.

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait que durant chaque intervalle d'émission de durée T on émet un couple (amplitude, phase) ou (partie réelle, partie imaginaire) sur chaque fréquence, le couple (amplitude, phase) ou (partie réelle, partie imaginaire) étant équivalent de façon bi-univoque à l'information à transmettre.

5 L'invention a également pour objet un émetteur caractérisé par le fait qu'il permet la mise en oeuvre du procédé.

L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait qu'il comporte un dispositif de modulation permettant d'émettre durant un intervalle utile d'émission de durée T un mot numérique sur chaque fréquence utilisée.

10 L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que le dispositif de modulation comporte N modulateurs, N étant le nombre de fréquences utilisées ; les sorties des N modulateurs étant reliées aux entrées d'un dispositif de sommation.

L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que le dispositif de sommation comporte un arbre de distribution symétrique.

15 L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que le dispositif de modulation comporte un dispositif de calcul de la Transformée de Fourier inverse.

L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que le dispositif de calcul de la Transformée de Fourier inverse est un circuit numérique de calcul de la Transformée de Fourier rapide (FFT).

20 L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que l'un des canaux de transmission est centré sur la porteuse de fréquence nulle.

L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que le dispositif de modulation travaille en fréquence intermédiaire.

L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que le dispositif de modulation est un dispositif numérique de modulation sur porteuse.

25 L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait qu'il comporte des moyens de génération, sur au moins certaines des fréquences utilisées, de signaux d'étalonnage de l'amplitude A et/ou de la phase ϕ .

L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que ledit émetteur est un émetteur de données numériques.

30 L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que ledit émetteur est un émetteur d'émission de télévision.

L'invention a aussi pour objet un émetteur caractérisé par le fait que ledit émetteur est un émetteur d'émission de radio.

35 L'invention a aussi pour objet un récepteur comportant des moyens d'échantillonnage synchrones avec le signal, caractérisé par le fait qu'il comporte des moyens de démodulation d'une émission d'ondes modulées utilisant des symboles émis pendant une durée $T + \Delta T$ sur une pluralité de fréquences, deux fréquences d'émission étant distantes de $1/T$, T étant l'intervalle utile d'émission et ΔT étant l'intervalle de transition et qu'il comporte un dispositif d'asservissement assurant la synchronisation du récepteur avec le signal reçu.

40 L'invention a aussi pour objet un récepteur caractérisé par le fait qu'il comporte un dispositif de contrôle automatique de gain (CAG) commandé par un dispositif de détection de la puissance moyenne d'au moins une partie du signal.

L'invention a aussi pour objet un récepteur caractérisé par le fait qu'il comporte des moyens de décodage de couple (amplitude, phase) ou (partie réelle, partie imaginaire) pour les convertir en des mots numériques.

45 L'invention a aussi pour objet un récepteur caractérisé par le fait qu'il comporte au moins un dispositif de calcul de la Transformée de Fourier rapide (FFT).

L'invention a aussi pour objet un récepteur caractérisé par le fait qu'il comporte un dispositif de test susceptible de fournir des amplitudes et/ou des phases de référence à partir de signaux d'étalonnage.

50 L'invention a aussi pour objet un récepteur caractérisé par le fait qu'il comporte un dispositif d'égalisation compensant les perturbations du signal provenant de la transmission.

L'invention a aussi pour objet un récepteur caractérisé par le fait qu'il comporte des moyens de réorthogonalisation utilisant l'intervalle de transition de durée ΔT pour rendre orthogonaux une pluralité de canaux.

55 L'invention a aussi pour objet un récepteur caractérisé par le fait que ledit récepteur est un récepteur d'émissions radiophoniques.

L'invention a aussi pour objet un récepteur caractérisé par le fait que ledit récepteur est un récepteur

d'émissions de télévision.

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait que les ondes modulées sont des ondes électromagnétiques.

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait que l'étape de séparation de N canaux orthogonaux comprend une étape de calcul de la Transformée de Fourier rapide (FFT) du signal.

L'invention a aussi pour objet un procédé caractérisé par le fait qu'il comprend une étape de reconstitution d'un signal de télévision à partir des signaux reçus dans les N canaux.

L'invention sera mieux comprise au moyen de la description ci-après et des figures annexées données comme des exemples non limitatifs parmi lesquelles :

- 10 - la figure 1 est un schéma illustrant le phénomène d'élargissement de spectre ;
- 15 - la figure 2 est un schéma illustrant la transmission d'une fréquence porteuse ;
- 20 - la figure 3 est un schéma expliquant le principe de fonctionnement du dispositif selon la présente invention ;
- 25 - la figure 4 est un schéma expliquant le principe de fonctionnement du dispositif selon la présente invention ;
- 30 - la figure 5 est un schéma expliquant le principe de fonctionnement du dispositif selon la présente invention ;
- 35 - la figure 6 comporte des chronogrammes illustrant l'enchaînement des périodes ou intervalles d'émission ;
- 40 - la figure 7 est un schéma d'un exemple de codage susceptible d'être mis en oeuvre dans le dispositif selon la présente invention ;
- 45 - la figure 8 est un schéma général d'un émetteur selon la présente invention ;
- 50 - la figure 9 est un schéma d'un premier exemple de réalisation d'un émetteur selon la présente invention ;
- 55 - la figure 10 est un schéma d'un second exemple de réalisation d'un émetteur selon la présente invention ;
- 60 - la figure 11 est un schéma d'un troisième exemple de réalisation d'un émetteur selon la présente invention ;
- 65 - la figure 12 est un schéma d'un exemple de réalisation d'un détail des émetteurs des figures 9, 10 ou 11 ;
- 70 - la figure 13 est un schéma d'un détail de réalisation des émetteurs de la figure 11 ;
- 75 - la figure 14 est un schéma d'un premier exemple de réalisation d'un détail des émetteurs selon la présente invention ;
- 80 - la figure 15 est un schéma d'un second exemple de réalisation d'un détail des émetteurs selon la présente invention ;
- 85 - la figure 16 est un schéma d'un premier exemple de réalisation d'un détail du dispositif illustré sur la figure 13 ;
- 90 - la figure 17 est un schéma d'un second exemple de réalisation du dispositif illustré sur la figure 13 ;
- 95 - la figure 18 est une courbe illustrant le débit d'information obtenu en fonction du nombre d'état de codage pour une durée de l'intervalle utile d'émission T et un nombre de canaux utilisés donnés ;
- 100 - la figure 19 est une courbe illustrant un exemple de réalisation analogique de la synchronisation émetteur-récepteur.
- 105 - la figure 20 est un schéma d'un troisième exemple de réalisation d'un détail des émetteurs selon la présente invention ;
- 110 - la figure 21 est un schéma d'un exemple de réalisation d'un récepteur selon la présente invention ;
- 115 - la figure 22 est un schéma d'un exemple de réalisation d'un récepteur de télévision selon la présente invention ;
- 120 - la figure 23 est un schéma illustrant un exemple d'égalisation susceptible d'être mis en oeuvre dans le dispositif selon la présente invention ;
- 125 - la figure 24 est un schéma d'une architecture susceptible d'être mise en oeuvre dans le dispositif selon la présente invention ;
- 130 - la figure 25 est un schéma d'un exemple de réalisation d'un détail du récepteur selon la présente invention ;
- 135 - la figure 26 est une courbe illustrant un exemple de réalisation analogique de la synchronisation émetteur-récepteur ;
- 140 - la figure 27 est un exemple de réalisation d'un dispositif susceptible d'être mis en oeuvre dans le dispositif selon la présente invention ;
- 145 - la figure 28 est une courbe illustrant le débit d'information obtenu en fonction du nombre d'état de

codage pour une durée de l'intervalle utile d'émission T et le nombre de canaux utilisé donnés.

Sur les figures 1 à 28 on a utilisé les mêmes références pour désigner les mêmes éléments.

Sur la figure 1, on peut voir une courbe 3 représentant, à la réception, l'amplitude A 2 du spectre d'une onde d'amplitude constante émise durant un intervalle de temps limité de durée T . La courbe 3 a une forme en sin x/x.

En fréquence, en plus d'un lobe principal, on transmet des lobes secondaires qui vont en diminuant au fur et à mesure qu'on s'éloigne de la fréquence centrale f_0 . L'amplitude A passe par zéro en deux points symétriques par rapport à la fréquence f_0 référencés 50 et 51. Les passages par amplitude nulle sont régulièrement répartis, distants de $1/T$.

10 L'élargissement du spectre dépend principalement de la durée des impulsions émises. Les émissions courtes provoquent un élargissement en fréquences plus important. Dans les dispositifs de type connu, l'élargissement du spectre avec une bande passante limitée allouée aux transmissions allonge la durée de la réponse impulsionnelle du signal créant ainsi des interférences entre les impulsions (appelées "interférences intersymboles"). La quantité d'informations séparables était ainsi limitée.

15 Sur la figure 2a, on peut voir une courbe 6 correspondant à l'émission à partir d'un instant 16 d'une fréquence sinusoïdale pure. Le signal 6 peut, par exemple correspondre à une porteuse. La courbe 6 représente l'amplitude en fonction du temps.

20 Sur la figure 2b, on peut voir une courbe 7 représentant l'amplitude en fonction du temps de l'onde 6 reçue par un récepteur. Dans la mesure où le récepteur est fixe par rapport à l'émetteur, l'onde reçue 7 a la même fréquence que l'onde émise 6. Toutefois, l'amplitude et la phase ont varié. Sur la figure 2b, le début de la réception porte la référence 17. L'instant 17 est postérieur à l'instant 16, la différence correspondant au temps de propagation des ondes entre l'émetteur et le récepteur. A partir d'un instant 18, le signal 7 a la même allure que le signal 6. Entre l'instant 17 et l'instant 18 nous assistons à l'établissement du signal pendant lequel on observe diverses perturbations. Les perturbations dans 25 l'intervalle de temps entre l'instant 17 et l'instant 18 proviennent principalement des distorsions apportées par les équipements d'émission et de réception, des perturbations dues aux échos multiples, ainsi que de la limitation de la bande passante de l'émetteur. Dans la mesure où la fréquence du signal 6 et du signal 7 est conservée, il est possible, en effectuant un étalonnage de l'amplitude et de la phase de retrouver à la 30 réception l'information émise. Certains changements de fréquences comme par exemple le changement de fréquence dû à l'effet Doppler, par suite par exemple du déplacement du récepteur par rapport à l'émetteur, pourront être compensés par un étalonnage adéquat.

35 Pour effectuer l'étalonnage on considère par exemple que tout ce qui se passe entre l'émetteur et le récepteur est un filtre ayant une réponse en fréquence stable sur des durées bien supérieures à la durée T des symboles. En émettant des signaux de type connu, il est possible de déterminer la réponse en fréquence du filtre. Ainsi, en appliquant la réponse en fréquence inverse on arrive à régénérer à la réception, le signal émis.

40 Sur la figure 3, on peut voir un schéma illustrant le principe de fonctionnement du dispositif selon la présente invention. Sur la figure 3, on peut voir une première courbe 31 et une seconde courbe 32 centrées sur des fréquences respectivement f_0 et $f_0 + 1/T$, T étant la durée d'un intervalle utile d'émission.

45 L'amplitude A de la courbe 31 passe par zéro aux points 51 et 53.

L'amplitude A de la courbe 32 passe par zéro aux points 52,54.

50 Le point 52 correspond à l'amplitude maximale de la courbe 31 et à l'amplitude nulle de la courbe 32. Un point 311 du spectre à la fréquence f_0 n'est pas perturbé par le signal correspondant à la courbe 32.

55 De même, le point 53 correspond à l'amplitude maximale de la courbe 32 et à l'amplitude nulle de la courbe 31. Au point 53, à la fréquence $f_0 + 1/T$ le signal appartient uniquement à la courbe 32. En échantillonnant le spectre aux fréquences f_0 et $f_0 + 1/T$, on arrive à complètement séparer les fréquences correspondant aux courbes 31 et 32. On pourra aisément utiliser des états d'amplitude, de phase ou d'amplitude/phase indépendants sur chacune des fréquences f_0 et $f_0 + 1/T$. Les deux codages étant parfaitement indépendants et séparables à la réception, il est possible de répartir le débit total d'informations entre plusieurs canaux.

Dans les dispositifs de type connu, pour augmenter le débit d'informations transmises on diminuait la durée des impulsions et/ou le temps consacré à la transmission de chaque information élémentaire (ou en augmentant le nombre de symboles possibles).

Par contre, dans le dispositif selon la présente invention pour un débit d'informations donné, dans la mesure où il est possible de répartir le débit à transmettre entre plusieurs canaux, on peut se permettre d'augmenter la durée T des impulsions et/ou des intervalles utiles d'émissions correspondants à une information élémentaire. Le débit total étant obtenu en effectuant la somme des débits élémentaires correspondants à chaque fréquence. En augmentant la durée T des intervalles utiles d'émissions on

diminue l'élargissement du spectre et l'auto-distorsion du signal. Il est ainsi possible comme illustré sur la figure 4 d'utiliser un nombre important de porteuses 31 à 3N. L'utilisation de N fréquences 31, 3N permet un très bon remplissage de la bande passante B. Comme dans le cas de la figure 3, des courbes successives sont séparées, en fréquence de $1/T$. Ainsi le maximum de spectre de chaque canal correspond au passage par l'amplitude nulle des spectres de tous les autres canaux.

Sur la figure 4, une courbe 3i passe par le maximum à une fréquence correspondante au point 5 (i + 1) et par l'amplitude nulle aux fréquences correspondantes aux points 5j j ≠ i + 1. Pour la clarté de la figure 4, seuls les lobes secondaires de la courbe 31 ont été représentés.

Chaque canal de transmission correspondant à une fréquence de porteuse différente, véhicule une information indépendante des autres canaux. Le débit total est égal à la somme des débits de N canaux.

L'augmentation du nombre de canaux, sans diminuer le débit augmente la durée T des intervalles utiles d'émission.

Par contre l'augmentation du nombre de canaux nécessite à l'émission et à la réception un matériel plus important ou plus performant.

Pour un fonctionnement correct du dispositif selon la présente invention, il est impératif que la partie utile du signal, à la réception, soit stable. Pour cela, à la réception, on élimine les intervalles de temps de durée ΔT pendant lesquels le signal risque de ne pas être stationnaire. Ce temps correspond principalement aux réponses impulsionales de l'émetteur et du récepteur et aux trajets multiples. Dans la suite de ce Brevet, on appelle intervalle de transition de durée ΔT l'intervalle pendant lequel le signal risque de ne pas être stationnaire, intervalle utile de durée T, la partie stationnaire du signal exploité par le récepteur. Le signal est avantageusement émis pendant des intervalles d'émission de durée $T + \Delta T$. Ainsi, les spectres de chaque canal bien que répartis de façon uniforme espacés de $1/T$ ont une largeur du lobe principal égale à $2/(T + \Delta T)$. A la réception on n'utilise que l'intervalle utile de durée T ce qui permet de reconstituer le spectre de la figure 4. Un exemple non limitatif de débit en M bits/s en fonction du nombre d'états possibles (c'est-à-dire de symboles différents susceptibles d'être transmis) est représenté sur la figure 18.

En plus en abscisse on a indiqué le nombre de bits du codage. Par exemple un codage sur 4 bits donne $2^4 = 16$ états différents. Les courbes sont données pour un intervalle de transition identique de durée $\Delta T = 8 \mu s$.

Une première courbe indique les débits obtenus pour $N = 64$ et $T + \Delta T = 16 \mu s$.

Une deuxième courbe indique les débits obtenus pour $N = 128$ et $T + \Delta T = 24 \mu s$.

Une troisième courbe indique les débits obtenus pour $N = 256$ et $T + \Delta T = 40 \mu s$.

Une quatrième courbe indique les débits obtenus pour $N = 512$ et $T + \Delta T = 72 \mu s$.

A intervalle de transition constant, le fait d'augmenter la partie utile du signal conduit à un phénomène de saturation limitant le débit, non représenté sur la figure 18. Les courbes de la figure 18 correspondent à une bande passante B de 8 MHz.

Selon notamment la bande passante disponible, l'application et les conditions de propagation, l'homme du métier choisira le compromis idéal entre le nombre de canaux N et l'intervalle utile d'émission T.

Le débit peut être augmenté dans une certaine limite, en utilisant un intervalle de transition de durée ΔT très faible par rapport à la durée T de l'intervalle utile d'émission.

Il est avantageux d'utiliser la Transformée de Fourier inverse rapide (FFT⁻¹ en terminologie anglo-saxonne) pour effectuer la modulation des canaux à l'émission et la Transformée de Fourier rapide (FFT en terminologie anglo-saxonne) pour effectuer la démodulation à la réception. L'utilisation d'algorithme de Transformée de Fourier rapide impose d'effectuer les calculs sur un nombre d'échantillons égal à une puissance de deux. Au cours de transmissions de télévision on utilise par exemple 256, 512, 1024 ou 2048 canaux. Toutefois, il n'est pas nécessaire que chaque canal transmette une information.

A la réception, pour chaque intervalle utile d'émission T on mesure avantageusement la phase et l'amplitude correspondant à chacune des fréquences 31 à 3N. On utilise un échantillonnage synchrone pour extraire l'information du signal.

L'amplitude représentant l'information est constante sur toute la durée de l'intervalle d'émission de durée T ou $T + \Delta T$ et la phase représentant l'information correspond au déphasage par rapport à une référence de phase.

Un récepteur dédié à la réception des ondes émises par l'émetteur selon la présente invention est décrit dans une Demande de Brevet français déposée par la Demandante, simultanément avec la présente Demande de Brevet et portant le numéro immédiatement supérieur.

Pour obtenir un débit d'informations important il est nécessaire de pouvoir distinguer des amplitudes et des phases proches et donc de disposer d'une référence d'amplitude et de phase pour chaque canal. Cette référence de l'amplitude et de la phase est avantageusement donnée par des signaux de référence émis

périodiquement par l'émetteur vers le récepteur. La fréquence de répétition de signaux de référence dépend de la stabilité des conditions de propagation et des oscillateurs locaux.

Dans une première variante de réalisation du dispositif selon la présente invention, on émet périodiquement des signaux de référence d'amplitude et de phase sur toutes les fréquences 31 à 3N d'un intervalle de temps de durée T ou T + ΔT. Toutefois, il est nécessaire de noter que l'émission fréquente de signaux d'étalonnage réduit le débit d'informations utiles transmises.

Dans une variante avantageuse du dispositif selon la présente invention on n'émet que quelques signaux d'étalonnage avantageusement répartis régulièrement parmi les fréquences 31 à 3 N, les coefficients des autres fréquences étant déterminés par le calcul, par exemple par interpolation.

D'une façon plus générale, il est possible de distribuer les signaux d'étalonnage dans le temps et/ou sur des canaux différents.

Il est par exemple possible d'émettre de façon périodique des signaux de test, chaque émission se faisant sur des canaux différents. On effectue, par exemple une permutation circulaire des canaux affectés aux tests. On déduit pour tous les canaux par exemple par interpolation dans le temps et/ou sur les fréquences la réponse impulsionnelle du milieu de transmission. On déduit ainsi la matrice des corrections en amplitude et en phase à appliquer à chaque canal.

Il est primordial de compenser par des étalonnages les variations de la réponse impulsionnelle du milieu de transmission, par exemple par suite d'une variation (même locale) des conditions atmosphériques.

On détermine la réponse impulsionnelle du milieu, par exemple en calculant la Transformée de Fourier des corrections à apporter.

Dans un exemple de réalisation un canal sur 8 servait à l'étalonnage de amplitude A et de la phase de tous les canaux 31 à 3N. Dans un tel type de dispositif il est possible, soit d'effectuer l'étalonnage à chaque intervalle utile d'émission de durée T, soit comme dans le cas d'une réalisation décrite précédemment de consacrer uniquement certains intervalles d'émission à l'étalonnage. La synchronisation est maintenue par l'utilisation d'une base de temps stable.

Le nombre de canaux et/ou des périodes consacrées à l'étalonnage dépend de l'erreur qu'on veut pouvoir corriger ainsi que des perturbations qui sont susceptibles d'affecter la transmission d'informations. Les étalonnages devront par exemple être plus fréquents, pour compenser le déplacement des fréquences par effet Doppler dans le cas de déplacements d'un émetteur par rapport à l'autre par exemple dans le cas de radiotéléphones ou de communications entre aéronefs.

Les premiers et les derniers canaux risquent d'être perturbés notamment par les filtres de l'émetteur et du récepteur. Avantageusement comme illustré sur la figure 5, on n'utilise pas le premier et le dernier canal pour la transmission d'informations. Par exemple on n'émet rien sur le premier et le dernier canal ou on répète l'émission du deuxième canal sur le premier et de l'avant dernier sur le dernier.

Sur la figure 6, on peut voir divers exemples de chronogrammes d'enchaînement des périodes d'émission 8 successives.

Sur la figure 6a, on peut voir des intervalles utiles d'émission 8. Entre les intervalles utiles d'émission 8 se trouvent des intervalles de transition 81 ne présentant pas de diminution de puissance émise. Dans les intervalles de transition 81 on émet, par exemple le signal émis à la fin de l'intervalle utile d'émission correspondant. Le fait de ne pas diminuer la puissance d'émission permet d'utiliser au mieux les amplificateurs des émetteurs.

Sur la figure 6b, on peut voir des intervalles d'émission utiles 8 successifs qui ne sont pas séparés par des intervalles de transition. Ce cas correspond au débit d'informations maximal. Il présente l'inconvénient de la faible sécurité de transmission en cas de perturbations. Cette variante sera par exemple utilisée pour les transmissions par câbles.

Sur la figure 6c, on peut voir une succession d'intervalle utiles d'émission 8 séparés par des intervalles de transition 81 pendant lesquels on arrête l'émission d'ondes modulées. On économise ainsi de l'énergie.

Le choix du type et de la durée d'intervalle de transition 81 dépend du matériel utilisé, des conditions d'émission et de réception espérées. Par exemple, si on s'attend à des échos multiples importants, on aura tout intérêt à utiliser des intervalles de transition plus longs. La longueur de l'intervalle de transition 81 sera par exemple déterminée à partir de pires conditions dans lesquelles on veut être sûrs d'obtenir une réception correcte. Par exemple, si l'on veut pouvoir s'affranchir des échos multiples provenant d'une distance maximale de 600 mètres on utilisera un intervalle de transition 81 correspondant au temps de propagation de cet écho, par exemple électromagnétique et éventuellement du temps correspondant à l'amortissement de la réponse impulsionnelle de cet écho, par exemple 4 μs.

Sur la figure 7, on peut voir un exemple de codage d'informations susceptible d'être mis en oeuvre dans un dispositif selon la présente invention. Ce type de codage a été décrit dans les Demandes de

Brevet FR 86 13937, FR 86 13938, FR 86 13939, FR 86 13940, FR 86 13941, FR 86 18351, FR 86 18352. Dans ce type de codage à chaque mot numérique est associée une amplitude et une phase dans le plan complexe. Le couple (amplitude, phase) est équivalent à la partie réelle et imaginaire du signal. Dans l'exemple illustré les couples (amplitude, phase) 14 se répartissent régulièrement sur des cercles concentriques 150,160,170 et 180. Dans l'exemple illustré sur la figure 7, on dispose de 32 valeurs différentes ce qui correspond à un codage sur cinq bits. Il est bien entendu que les codages sur un nombre de bits différent comme par exemple 2,3,4 ou 6 ou plus ne sortent pas du cadre de la présente invention. La taille des disques 13 centrés sur les points 13 correspondant au même mot numérique permet de tolérer une certaine imprécision. Plus le diamètre des disques 13 est important et plus le taux d'erreurs sera faible mais moins on pourra avoir de valeurs différentes. Dans l'exemple illustré sur la figure 7, les cercles 150,160,170,180 ont des diamètres ρ_1 , ρ_2 , ρ_3 et ρ_4 égal respectivement à $\sqrt{2}/2$, 1, $\sqrt{2}$ et 2, la puissance d'un émetteur étant normalisée à 1. Dans l'exemple de la figure 7, pour diminuer les risques d'erreurs à la réception on éloigne au maximum les disques 13. Ainsi sur chaque cercle suivant, les points 14 sont placés sur la bissectrice de points 14 du cercle précédent. Il est bien entendu que la disposition de la figure 7 n'est donnée qu'à titre d'exemple non limitatif. Par exemple la répartition des points 14 sur un rectangle ou une spirale, par exemple logarithmique ou d'Archimède ne sort pas du cadre de la présente invention. De même tout autre type de codage peut être utilisé, le type de codage dépend du débit et de la nature de l'information à transmettre. Le codage peut être analogique ou numérique selon l'application désirée.

Dans le dispositif selon la présente invention, il est possible d'effectuer l'analyse de la réponse impulsionnelle du milieu de transmission. Selon l'application il est possible d'utiliser une analyse en temps réel ou une analyse en différé.

L'analyse permet d'adapter la norme de transmission aux conditions locales, par exemple sur un réseau local d'ordinateur ou de téléphonie ou sur des faisceaux hertziens.

Par exemple, sur un réseau local il est possible d'effectuer l'analyse à chaque reconfiguration du réseau. Pour éliminer les réflexions dans les câbles on peut placer des parties de l'intervalle de transition (de durée totale ΔT) au moment où ces réflexions sont les plus importantes.

Sur les faisceaux hertziens on utilise par exemple un calculateur pour effectuer en temps réel l'analyse de la réponse impulsionnelle du milieu et pour adapter les transmissions de façon à obtenir le débit maximal permis par les perturbations du milieu. Par exemple le calculateur diminue quand cela est possible, sans dépasser le taux d'erreur admis, la durée ΔT de l'intervalle de transition. Dans une variante de réalisation, le calculateur effectue le choix d'un moyen de transmission parmi une pluralité de disponibles.

Sur la figure 8, on peut voir un schéma général d'un exemple de réalisation d'un émetteur selon la présente invention. L'émetteur comporte un dispositif de codage 70 et un dispositif de modulation 90.

Le dispositif de codage 70 reçoit des informations à émettre à partir de sources d'informations 73. Les sources d'informations peuvent être par exemple une caméra de télévision, un microphone, un magnétoscope, un magnétophone, une régie de télévision, un ordinateur, un central téléphonique, un dispositif d'acquisition de données, un radiotéléphone, un téléphone, une source d'information associée à un radar, un sonar et/ou un capteur. Avantageusement, l'émetteur selon la présente invention comporte entre les sources d'informations 73 et le dispositif de codage 70 un dispositif 700 de traitement d'informations permettant d'effectuer les modifications désirées. Par exemple, le dispositif de traitement d'information comporte un dispositif de type connu de réduction de débit d'information, par exemple par élimination d'informations redondantes. Avantageusement, le dispositif 700 comporte un dispositif d'embrouillage du signal de type connu qui fournit un signal comportant l'information à transmettre mais dont l'intégration dans le temps correspond à un bruit blanc. Dans la mesure où d'une part le dispositif selon la présente invention permet d'émettre des débits importants d'informations, et d'autre part il est possible d'émettre soit simultanément soit en multiplexage temporel des informations de types différents, il est possible de connecter simultanément plusieurs sources 73 au dispositif de codage 70. Le dispositif de codage 70 effectue le codage soit pour obtenir des performances les plus élevées soit pour respecter une norme de transmission établie. L'information traitée est transmise du dispositif de codage 70 au dispositif de modulation 90. Le dispositif de modulation 90 permet la modulation simultanée d'une pluralité de porteuses comme illustré par exemple sur la figure 4. Les signaux modulés par le dispositif de modulation 90 sont amplifiés par un amplificateur 77, émis, par exemple par une antenne 40 ou injectés dans un câble 400. Si cela s'avère nécessaire on effectue avant l'émission la modulation d'une porteuse haute fréquence.

Dans la mesure où l'on émet N canaux indépendants il est possible d'effectuer l'amplification séparée de divers canaux.

Sur la figure 9, on peut voir un exemple de réalisation d'émetteurs selon la présente invention comportant une pluralité d'amplificateurs 77 disposée entre le dispositif de modulation 90 et le dispositif de

sommation 76. Avantageusement, chaque amplificateur 77 correspond à un canal. Toutefois, il est possible, sans sortir du cadre de la présente invention d'affecter à chaque canal plusieurs amplificateurs 77 ou, au contraire d'effectuer une sommation partielle de plusieurs canaux en sortie du dispositif de modulation 90 pour les appliquer à un amplificateur unique.

5 L'utilisation d'une pluralité d'amplificateurs 77 est particulièrement adaptée aux amplificateurs transistorisés. En effet il est connu d'utiliser la somme des puissances fournies par une pluralité de modules transistorisés pour obtenir la puissance désirée.

10 Sur la figure 10, on peut voir un premier exemple de réalisation de l'émetteur selon la présente invention. Dans l'exemple illustré sur la figure 10, le signal à émettre est fourni par une caméra de télévision 71, un microphone 72 et/ou d'autres sources 73. Avantageusement, les sources 71, 72 et/ou 73 sont reliées au dispositif de traitement d'information 700. Le dispositif de codage 70 comporte un circuit de mise en forme relié à un dispositif de conversion numérique/signaux complexes. Le dispositif de modulation 90 comporte un ensemble de N modulateurs référencés 91 à 9N connectés à un dispositif de sommation 76. Le dispositif de sommation du signal 76 comporte, par exemple, un arbre de distribution symétrique 15 760. Le dispositif de modulation 90 est relié à un dispositif d'amplification 77 relié lui-même à une antenne d'émission 40 et/ou à un câble de transport 400. Le dispositif d'amplification 77 peut comporter des dispositifs d'élévation en fréquence nécessaires pour répondre aux normes de transmission.

20 Le dispositif de mise en forme 74 effectue la mise sous la forme désirée des signaux issus des sources 71 à 73. Par exemple le dispositif de mise en forme 74 effectue le multiplexage des diverses sources et fournit en série des nombres. Le circuit de mise en forme 74 comporte des circuits d'échantillonnage, des circuits convertisseurs analogiques-numériques, et/ou des multiplexeurs. Dans le cas de dispositifs numériques, la puissance de calcul du dispositif de mise en forme 74 dépend principalement du débit d'informations désiré. Par exemple une émission de télévision numérique en haute définition avec un son stéréophonique haute fidélité en plusieurs langues ainsi que des informations numériques exigera un débit 25 beaucoup plus important que, par exemple, une transmission radiophonique stéréophonique, ou à fortiori, une transmission de radio téléphone.

30 Avantageusement, on transmet des couples (amplitude, phase) par exemple, comme ceux illustrés sur la figure 7 ou des couples (partie réelle, partie imaginaire) du signal. Le dispositif de conversion numérique signaux complexes 75 génère à partir des mots numériques fournis par le dispositif de mise en forme 74 des couples (amplitude, phase) ou (partie réelle, partie imaginaire) du signal et les répartit entre les divers modulateurs 91 à 9N. Le dispositif de sommation 76 fournit à l'entrée du dispositif d'amplification 77 un signal composite comprenant des fréquences 31 à 3N nécessaires à la transmission. Les fréquences 31 à 3N sont des fréquences de modulation. Ainsi, il est possible, soit au niveau du dispositif de modulation 90 soit au niveau du dispositif d'amplification 70 d'élever la fréquence d'émission. Le signal composite porté 35 sur une porteuse, par exemple, haute fréquence est émis par l'antenne 40 ou est injecté dans le câble 400.

40 Sur la figure 11, on peut voir un second exemple de réalisation de l'émetteur selon la présente invention. Le dispositif de la figure 11 comporte entre la sortie du dispositif de conversion 75 et l'entrée de l'amplificateur 77, connectés en série un dispositif de réarrangement du signal 78 un dispositif de calcul de la Transformée de Fourier inverse 190, un dispositif de sérialisation du signal 301 et un dispositif de génération de signal sur porteuse 302. La modulation du signal composite à émettre peut être obtenue en calculant une Transformée de Fourier inverse.

45 Avantageusement, on utilise un calculateur 190 susceptible de calculer une Transformée de Fourier inverse discrète.

50 Avantageusement, on utilise un circuit de calcul de Transformée de Fourier rapide inverse (FFT⁻¹ en terminologie anglo-saxonne). L'utilisation d'algorithmes de la Transformée de Fourier rapide inverse exige que le nombre N de canaux soit une puissance de 2. Toutefois, il n'est pas nécessaire que tous les canaux véhiculent de l'information.

Démonstration de la possibilité d'utilisation des algorithmes de la Transformée de Fourier inverse discrète pour effectuer la modulation du signal :

55 Soit N fréquences $f_0, f_0 + 1/T, f_0 + 2/T, f_0 + 3/T, \dots, f_0 + k/T, \dots, f_0 + (N-1)/T$ modulées en amplitude et/ou en phase pendant un intervalle de temps de durée T. Les N porteurs modulés sont :

$$S_k(t) = A_k \exp(j(2\pi(f_0 + k/T)t + \phi_k))$$

k étant un entier compris entre 0 et N-1

Ak étant l'amplitude de la porteuse d'ordre k,

t étant le temps

ϕ_k étant la phase de la porteuse d'ordre k.

Supposons que la référence de la valeur de phase transmise est prise au début des intervalles de temps T.

Les signaux $S_k(t)$ et $S_{k'}(t)$ sont indépendants et complètement séparables s'ils remplissent la condition d'orthogonalité :

$$5 \quad \forall k \neq k' \quad \int_0^T S_k(t) S_{k'}(t) dt = 0.$$

$$10 \quad \int_0^T S_k(t) S_{k'}(t) dt = \int_0^T A_k A_{k'} \exp j(2\pi(f_0 + k/T)t + \varphi_k) \exp j(2\pi(f_0 + k'/T)t + \varphi_{k'}) dt$$

$$15 \quad = A_k A_{k'} \int_0^T \exp j(2\pi(f_0 + (k + k')/T)t + \varphi_k + \varphi_{k'}) dt$$

$$= A_k A_{k'} (\exp j(4\pi f_0 T + \varphi_k + \varphi_{k'}) - \exp j(-\varphi_k - \varphi_{k'}))$$

La condition d'orthogonalité est donc satisfaite si $4\pi f_0 T = 2\pi l$, l étant un entier, ce qui est équivalent à $f_0 = l/2T$.

20 Prenons une fréquence $f_0 = -(N/2 - 1)/T = (2-N)/2T$.

Echantillonons les signaux $S_k(t)$ à la fréquence d'échantillonnage $f_e = N/T = B$, B étant la bande passante.

$$25 \quad S_k(n) = A_k \exp j(2\pi((2-N)/2T + k/T)n T/N + \varphi_k) = A_k \exp j(2\pi(n(2-N)/2N + nk/N) + \varphi_k)$$

Le signal modulé X s'écrit

25

$$X(n) = \sum_{k=0}^{N-1} S_k(n)$$

30

$$35 \quad = \sum_{k=0}^{N-1} A_k \exp j(2\pi(n(2-N)/2N + nk/N) + \varphi_k)$$

40

$$= \sum_{k=0}^{N-2} A_k \exp j(2\pi(n(2-N) + 2k)/2N + \varphi_k) + \sum_{k=\frac{N}{2}-1}^{N-1} A_k \exp j$$

45

$$(2\pi(n(2-N+2k)/2N) + \varphi_k)$$

50 Posons $k' = k + (N/2) + 1$ pour k compris entre 0 et $(N/2) - 2$ c'est-à-dire que k' est compris entre $(N/2) + 1$ et $N-1$ et $k' = k - (N/2) + 1$ pour k compris entre $N/2 - 1$ et $N-1$ ce qui correspond à k' compris entre 0 et $N/2$.

55

$$X(n) = \sum_{k'=\frac{n}{2}+1}^{N-1} (Ak' - (N/2) - 1) \exp[j(2\pi n(2-N+2k'-N-2)/2N + \phi k' - N/2 - 1)]$$

$$10 \quad + \sum_{k'=0}^{N/2} (Ak' + (N/2) - 1) \exp j (2\pi n (2 - N + 2k' + N - 2) / 2N +$$

$$\varphi k' + (N/2) - 1)$$

$$\begin{aligned}
 15 \quad X(n) &= \sum_{k'=0}^{N-1} (Ak' - (N/2) - 1) \exp[j(2\pi(n(k' - N)/N) + \varphi)k' - (N/2) - 1] \\
 20 \quad &+ \sum_{k'=0}^{N/2} (Ak' + (N/2) - 1) \exp[j(2\pi(nk'/N) + \varphi)k' + (N/2) - 1] \\
 25 \quad X(n) &= \sum_{k'=0}^{N-1} Bk' \exp(j\theta k') \exp[j(2\pi nk'/N)]
 \end{aligned}$$

30 . . . avec

$$Bk^i = Ak^i + (N/2) - 1 \quad \text{pour } k^i = 0, \dots, N/2$$

$$\theta k^i = \theta k^i + (N/2) - 1$$

$$35 \quad B k' = A k' - (N/2) - 1 \quad \text{pour } k' = N/2 + 1, \dots, N-1$$

$$\theta k' = \varphi k' - (N/2) - 1$$

40 { X(n) } est la Transformée de Fourier discrète inverse {(TFD⁻¹) de A((N/2)-1) exp (j φ (N/2)-1),..., AN-1 exp (j φ (N-1)),..., A0 exp (j φ 0) à ((N/2)-2) exp (j φ (N/2)-2)}

45 De même à la réception il est possible d'effectuer la démodulation du signal en effectuant une transformée de Fourier discrète (TFD).

L'invention n'est pas limitée à l'utilisation de la Transformée de Fourier inverse pour effectuer la modulation du signal. D'autres algorithmes transformant un espace de fréquence en l'espace des temps peuvent être mis en oeuvre.

Le dispositif de sérialisation 301 fournit, avantageusement, une succession de valeurs numériques au dispositif de génération du signal 302. Avantageusement, le dispositif de sérialisation 301 répète certaines valeurs numériques de façon à générer l'intervalle de transition. Avantageusement, on réemet pendant les intervalles de transition de durée T la fin de l'intervalle utile de durée T suivant ledit intervalle de transition.

Dans une variante de réalisation correspondant aux signaux illustrés sur la figure 6c le dispositif de sérialisation 301 fournit des "O" pendant les durées ΔT des intervalles de transition.

55 Le dispositif de sérialisation comporte des moyens de mémorisation et des multiplexeurs.

Il est bien entendu que d'autres variantes de génération du signal comme, par exemple la génération de signal homodyne utilisant par exemple une pluralité de dispositifs de calcul de la Transformée de Fourier ne sort pas du cadre de la présente invention.

Sur la figure 12, on peut voir un exemple de réalisation du dispositif de conversion 75 des mots numériques en signaux complexes. Le dispositif 75 comporte deux tableaux de conversion 750 stockés dans des dispositifs de mémorisation permanente. On utilise par exemple des mémoires permanentes de type mémoire morte, mémoire morte programmable, mémoire morte programmable effaçable, mémoire morte programmable effaçable électriquement ou mémoire vive sauvegardée (ROM, PROM, EPROM, EEPROM ou RAM en terminologie anglo-saxonne). Les mots numériques à convertir correspondent aux adresses dans les tableaux 750, la valeur de l'amplitude ou la partie réelle du signal étant stockée à cette adresse dans un premier tableau 750 la valeur de la phase ou la partie imaginaire du signal étant stockée dans le second tableau.

Il est bien entendu que les deux tableaux ne correspondent pas nécessairement à deux boîtiers de mémoires. Ainsi il est possible d'utiliser un seul boîtier mémoire ayant une capacité suffisante ou d'utiliser plus de deux boîtiers mémoires selon la résolution désirée et la capacité des circuits mémoire utilisés.

Sur la figure 13, on peut voir un dispositif de réarrangement 78. Le dispositif de réarrangement 78 comporte un dispositif de mémorisation 781, un multiplexeur 782 et un séquenceur 784. Le dispositif de mémorisation 781 est connecté au multiplexeur 782. Le séquenceur 784 est connecté par une ligne de commande 785 au dispositif de mémorisation 781 et par une ligne de commande 786 au multiplexeur 782. Le dispositif de réarrangement 78 permet de mettre les données à traiter dans un format compatible avec le dispositif de calcul 190. Le réarrangement des données dépend notamment du modèle par exemple des circuits de calcul de la Transformée de Fourier rapide utilisés. Le séquenceur 784 permet de réarranger l'ordre de mots numériques et/ou des bits à l'intérieur des mots numériques à traiter par circuit de calcul non représenté sur la figure 13. Le séquenceur 784 fournit les adresses au dispositif de mémorisation 781 par l'intermédiaire de la ligne 785 ainsi que des signaux de contrôle. Le séquenceur 784 fournit au multiplexeur 782 les signaux de contrôle par l'intermédiaire de la ligne 786 permettant la commutation entre diverses positions du multiplexeur. Le multiplexeur 782 est par exemple un multiplexeur à trois positions permettant de choisir entre deux bancs de mémoires et un générateur de zéro 787. Le générateur de zéro 787 par exemple permet de générer des zéros nécessaires à la génération du signal par la Transformée de Fourier Inverse.

Les zéros nécessaires à la génération de la Transformée de Fourier inverse sont stockés dans un dispositif de mémorisation 781. Ils sont émis soit à partir des connexions spéciales du dispositif de mémorisation 781 connecté au multiplexeur 782, soit par l'adressage exécuté par le séquenceur 784 du dispositif de mémorisation 781.

Si cela est nécessaire le dispositif 78 comporte un interface 783 permettant l'adaptation des signaux de sortie aux signaux d'entrée du circuit de calcul par exemple de la Transformée de Fourier discrète.

Sur la figure 16, on peut voir un exemple de réalisation du dispositif de mémorisation 781 de la figure 13. Dans l'exemple illustré sur la figure 16 le dispositif de mémorisation 781 comporte quatre bancs de mémoires 7811, 7812, 7813 et 7814. Chaque banc reçoit par exemple du séquenceur 784 une commande de lecture ou d'écriture L/E. Simultanément deux bancs par exemple 7811 et 7812 sont en lecture et deux bancs par exemple 7813 et 7814 sont en phase d'écriture. Ainsi, les signaux arrivant sont susceptibles d'être écrits dans un banc dans l'ordre qui sera nécessaire à leur relecture. La relecture simultanée du second banc de mémoire permet de fournir les données numériques nécessaires au circuit de calcul.

Sur la figure 17, on peut voir un second exemple de réalisation du dispositif de mémorisation 781. Le dispositif de mémorisation 781 de la figure 17 comporte uniquement deux bancs de mémoires 7811 et 7812. Le séquenceur 784 est dans ce cas un séquenceur à accès direct mémoire (DMA en terminologie anglo-saxonne). Ainsi les deux bancs de mémoires permettent de façon simultanée la lecture et l'écriture des données.

Dans le cas des figures 16 et 17 on fournit simultanément des données en quadrature de phase I et Q composante réelle et imaginaire.

Dans le dispositif selon la présente invention, il est possible d'utiliser la modulation du signal sur diverses fréquences. Par exemple dans le cas d'utilisations d'ondes électromagnétiques hautes fréquences il est possible de moduler le signal directement sur la porteuse d'émission, c'est-à-dire à la fréquence d'émission, comme illustré sur la figure 15, d'effectuer la modulation sur des fréquences intermédiaires comme illustré sur la figure 14 ou d'effectuer la modulation sur la fréquence de base.

La modulation sur la bande de base est effectuée nécessairement en I et Q. Par contre, en fréquence intermédiaire ou sur la porteuse d'émission on peut effectuer la modulation à partir de signaux réels comme illustré sur la figure 20.

Le dispositif de la figure 20 comporte un convertisseur numérique-analogique 3211, un filtre passe-bas 3209, un mélangeur 3201, un filtre 3202, un mélangeur 3204 et un filtre 3205 connectés en série. Les secondes entrées des mélangeurs 3201 et 3204 sont reliées à des oscillateurs locaux non représentés sur

la figure.

Sur la figure 14, on peut voir un second exemple de réalisation d'un dispositif 302 de génération du signal à émettre.

Le dispositif 302 comporte un premier mélangeur 3201 et un second mélangeur 3207 reliés à un dispositif de sommation 3023. La sortie du dispositif de sommation 3023 est reliée à une première entrée d'un troisième mélangeur 3204.

La seconde entrée du mélangeur 3207 est reliée à la sortie d'un oscillateur local 3305 générant la fréquence intermédiaire. La seconde entrée du mélangeur 3201 est reliée à la sortie de l'oscillateur local 3305 par l'intermédiaire d'un dispositif 3208 induisant un déphasage de $\pi/2$. Ainsi, on effectue l'élévation en fréquences des composantes I et Q en quadrature de phase, le signal étant reconstitué par le dispositif de sommation 3023.

La seconde entrée du mélangeur 3204 est reliée à un oscillateur local 3306 dont la fréquence d'oscillation est plus élevée que celle de l'oscillateur local 3305.

Avantageusement, les deux oscillateurs 3305 et 3306 sont synchronisés par une même base de temps non représentée. Les oscillateurs locaux 3305 et 3306 sont suffisamment stables pour permettre un étalonnage fiable à la réception.

Avantageusement, la base de temps est synchronisée avec le dispositif d'échantillonnage du signal.

Dans une variante de réalisation le dispositif 302 est un dispositif numérique.

Dans la variante de réalisation illustrée sur la figure 14 le dispositif 302 est un dispositif analogique ainsi, il comporte à l'entrée des convertisseurs numériques-analogiques 3211 et 3212. Les convertisseurs 3211 et 3212 sont connectés aux premières entrées du mélangeur respectivement 3201, 3207. Entre la sortie des convertisseurs numériques-analogiques 3211 et 3212 et les entrées des mélangeurs 3201, 3207 on place des filtres passe-bas respectivement 3209, 3210. Les filtres 3209 et 3210 sont destinés à éliminer les composantes haute fréquence générées par les convertisseurs analogiques-numériques 3211 et 3212.

Il est nécessaire de disposer à la sortie des mélangeurs 3201, 3207 et 3204 des filtres respectivement 3202, 3206 et 3205 destinés à sélectionner la partie désirée du spectre présent à la sortie des mélangeurs.

Sur la figure 15, on peut voir une variante de réalisation du dispositif 302 comportant un seul étage d'élévation de fréquences. Le dispositif 302 de la figure 15 comporte un premier mélangeur 3201 et un second mélangeur 3207. Les sorties des mélangeurs 3201 et 3207 sont reliées aux entrées d'un dispositif de sommation 3203 par l'intermédiaire de filtres passe bande 3202 et 3206. Dans l'exemple analogique illustré sur la figure 15 la première entrée des mélangeurs 3201 et 3207 sont reliées aux sorties des convertisseurs numériques-analogiques 3211 et 3212 par l'intermédiaire des filtres 3209 et 3210.

L'émetteur selon la présente invention envoie des signaux de codage permettant à la réception la synchronisation précise d'une base de temps du récepteur avec une base du temps de l'émetteur. Ainsi il est possible d'avoir une bonne résolution temporelle et/ou de phase.

Dans un exemple de réalisation illustré sur la figure 19 on utilise une synchronisation analogique.

Dans l'exemple illustré sur la figure 19 on émet un ensemble 3000 de signaux modulés sur N canaux, le spectre est sensiblement rectangulaire ayant une largeur en fréquence f_1 égale à B , la bande passante, et une hauteur A_m correspondant à l'amplitude A_2 moyenne du signal à l'intérieur de la bande B . On émet deux fréquences f_A et f_B avec une amplitude AM nettement supérieure à A_m . Par exemple AM est supérieur de 12db à A_m . Ainsi à la réception, en connaissant les fréquences f_A et f_B on va pouvoir séparer f_A et f_B . Par la connaissance des fréquences f_A et f_B d'une part et de leur différence à la réception d'autre part, on obtient une référence de fréquence d'où on peut tirer une référence de temps. A la réception la différence $f_A - f_B$ est obtenue, par exemple en faisant battre les fréquences f_A et f_B dans un mélangeur.

Dans un exemple de réalisation du dispositif selon la présente invention B est égal à 8 MHz et f_A est distant de f_B de 5 MHz.

Sur la figure 21, on peut voir un schéma d'un exemple de réalisation d'un récepteur sur la présente invention. L'exemple de réalisation illustré sur la figure 21 comporte une antenne de réception 40, un amplificateur 603, un mélangeur 41, un filtre passe-bande 42, un amplificateur à gain variable 604, un mélangeur 4817, un filtre passe-bas 4818, un convertisseur analogiquenumérique 4819, un dispositif de réorthogonalisation 482, un dispositif de démodulation 48, un oscillateur local 250, un dispositif de contrôle automatique de gain 605, un oscillateur local 491, un dispositif d'asservissement 49, un circuit d'analyse 601, un circuit de décision 602, un dispositif de traitement 45, un dispositif d'exploitation 46.

L'antenne 40 est connectée à l'entrée de l'amplificateur 603. La sortie de l'amplificateur 603 est connectée à une première entrée du mélangeur 41. La sortie du mélangeur 41 est connectée à l'entrée du filtre passe-bande 42. La sortie du filtre passe-bande 42 est connectée à l'entrée de l'amplificateur 604. La sortie de l'amplificateur 604 est connectée d'une part à une première entrée du mélangeur 4817, et d'autre part, à l'entrée du circuit de contrôle automatique de gain 605. La sortie du contrôle automatique de gains

605 est connectée à une entrée de commande de gain de l'amplificateur 604. La sortie du mélangeur 4817 est connectée à l'entrée du filtre passe-bas 4818. La sortie du filtre passe-bas 4818 est connectée à l'entrée du convertisseur analogique numérique 4819. La sortie du convertisseur analogique numérique 4819 est connectée à l'entrée du dispositif de réorthogonalisation 482. La sortie du dispositif de réorthogonalisation 482 est connectée à l'entrée du dispositif de démodulation 48. La sortie du dispositif de démodulation 48 est connectée d'une part, à l'entrée du circuit d'analyse 601, et d'autre part, à l'entrée du dispositif d'asservissement 49. La sortie du circuit d'analyse 601 est connectée à l'entrée du dispositif de décision 602. La sortie du dispositif de décision 602 est connectée à l'entrée du dispositif de traitement de information 45. La sortie du dispositif de traitement de information 45 est connectée à l'entrée du dispositif d'exploitation 46. Une première sortie du dispositif d'asservissement 49 est reliée au convertisseur analogique numérique 4819, au dispositif de réorthogonalisation 482, au dispositif de démodulation 48, au circuit d'analyse 601 et au dispositif de décision 602. Une seconde sortie du dispositif d'asservissement 49 est reliée à l'oscillateur local 250. Une troisième sortie du dispositif d'asservissement 49 est reliée à l'oscillateur local 250.

15 L'antenne 40 reçoit le signal haute fréquence en provenance de l'émetteur.

16 L'amplificateur 603 amplifie le signal capté par l'antenne 40. Par des battements avec un signal haute fréquence fourni par l'oscillateur local 250, le mélangeur 41 abaisse la fréquence du signal reçu.

17 Le signal est filtré par un filtre 42. Le filtre 42 permet d'éliminer les signaux étrangers aux signaux qu'on veut pouvoir recevoir. Le filtre 42 est avantageusement, un filtre à ondes acoustiques de surface (SAW en terminologie anglo-saxonne).

18 L'amplificateur 604 effectue, sous le contrôle du circuit automatique de gain 605, l'amplification du signal fréquence intermédiaire. Le circuit automatique de gain capte le signal à la sortie de l'amplificateur 604. Une intégration sur une durée de temps suffisamment longue fournit la valeur moyenne de l'amplitude du signal pour l'élaboration d'un signal de commande de l'amplificateur 604 permettant d'optimiser la réception.

19 Le mélangeur 4817 effectue des battements entre un signal fourni par l'oscillateur local 491, et les signaux amplifiés par l'amplificateur 604. Le mélangeur 4817 délivre un signal sur porteuses basses. Le filtre 4818 sélectionne la partie désirée du spectre.

20 Le convertisseur analogique-numérique 4819 effectue l'échantillonnage numérique du signal.

21 Pour pouvoir obtenir des débits d'informations importants, il est primordial d'effectuer une séparation totale des signaux appartenant à divers canaux. Le circuit de réorthogonalisation 482 permet avantageusement, d'éliminer la diaphonie entre canaux. La diaphonie pourrait par exemple provenir d'échos multiples qui retardent une partie du signal. De tels signaux arrivent au récepteur notamment pendant la réception du motif suivant. Le dispositif de réorthogonalisation 482 comporte un circuit de détection de changement de motif. Par exemple, il comporte des moyens de soustraction du signal avec un signal retardé d'une durée T . Tant que les deux échantillons sont pris dans un même intervalle d'émission de durée $T + \Delta T$ leur différence est quasi constante. Cela est vrai, pour chaque intervalle d'émission pendant une durée ΔT diminuée du temps d'arrivée de l'écho multiple le plus lointain. Par contre, la fluctuation rapide de cette différence indique que les deux échantillons n'appartiennent plus au même intervalle d'émission. Ainsi la différence de deux échantillons on détermine l'instant du changement d'intervalle d'émission et par suite une synchronisation des intervalles d'émission (appelée aussi synchronisation paquet). Le signal provenant des échos multiples risquant de provoquer une diaphonie est soit éliminé dans le cas illustré sur la figure 6a, soit rajouté de façon cohérente au motif précédent dans le cas illustré sur la figure 6c. Dans le premier cas, la durée ΔT de l'intervalle de transition est avantageusement supérieure à la durée de propagation des échos multiples que l'on veut pouvoir éliminer. L'élimination des échos multiples est effectuée par exemple en ne tenant pas compte des signaux reçus pendant les intervalles de transition 81 de durée ΔT .

22 Dans le second cas, on prend les signaux arrivés pendant l'intervalle de transition et on les rajoute au début de l'intervalle utile d'émission correspondant. Cette dernière réalisation exige des moyens de retard permettant de stocker des motifs précédents avant leur traitement par le dispositif de démodulation 48.

23 Le dispositif de démodulation 48 effectue la séparation des signaux appartenant aux divers canaux. Dans l'exemple illustré sur la figure, le traitement est numérique. Par exemple, on utilise un dispositif de calcul de la Transformée de Fourier discrète. Avantageusement, on utilise un dispositif de calcul de la Transformée de Fourier rapide (FFT en terminologie anglo-saxonne). Toutefois, une séparation analogique, par exemple en utilisant des bancs de mélangeur de fréquences, séparés de $1/T$, ne sort pas du cadre de la présente invention.

24 Les signaux démodulés sont fournis d'une part, à un circuit d'analyse 601, et d'autre part, à un dispositif d'asservissement 49.

25 Le circuit d'analyse 601 effectue l'analyse des signaux reçus, l'égalisation et l'étalement des signaux,

à partir de signaux d'étalonnage ou de tests reçus de émetteur.

Le dispositif d'asservissement 49 effectue la synchronisation entre les divers étages du récepteur et entre le récepteur et l'émetteur. Il fournit notamment aux oscillateurs locaux 250 et 491, des signaux de synchronisation permettant leur fonctionnement stable dans le temps. Il fournit d'autre part une fréquence d'échantillonnage au convertisseur analogique-numérique 4819, au dispositif de réorthogonalisation 482, au dispositif de démodulation 48, au circuit d'analyse 601 et au dispositif de décision 602.

Les signaux normalisés par les circuits d'analyse 601 sont fournis au dispositif de décision 602.

Le circuit de décision 602 détermine en présence de quel point 14 de la figure 7 on se trouve et donc en présence de quel couple (amplitude, phase) ou (partie réelle du signal, partie imaginaire du signal) on se trouve. Le dispositif de décision 602 associe avantageusement, à chaque couple un mot numérique.

Le récepteur selon la présente invention comporte d'autres dispositifs comme par exemple un dispositif de traitement 45. Le dispositif de traitement 45 effectue les traitements désirés sur le signal. Par exemple, dans un récepteur de télévision le circuit de traitement 45 reconstitue l'image et le son à partir de signaux numériques. Avantageusement le dispositif de traitement 45 utilise des algorithmes de décompression d'image dans la mesure où des algorithmes de compression d'âge ont été utilisés à l'émission.

Le dispositif de traitement d'information 45 est connecté au dispositif d'exploitation 46. Le dispositif d'exploitation 46 permet d'exploiter les signaux reçus. Le type de dispositif d'exploitation dépend principalement du type de récepteur qu'on utilise. Par exemple, pour la transmission de signal de télévision on va utiliser notamment un tube à rayons cathodiques ou un écran plat et un haut-parleur. Pour la transmission de données téléphoniques, le dispositif d'exploitation est par exemple un central téléphonique ou un téléphone. Pour la transmission de données le dispositif d'exploitation 46 peut être par exemple un ordinateur recevant les données à traiter ou à stocker.

Sur la figure 9, on peut voir un exemple de réalisation du récepteur selon la présente invention comportant pour les portées basses une chaîne de traitement pour la partie réelle et une chaîne de traitement pour la partie imaginaire du signal en quadrature de phase.

Le dispositif de la figure 9 comporte une antenne 40, un amplificateur 603, un mélangeur 41, un filtre passe-bande 42, un amplificateur 604 à gain variable, un circuit de commande automatique de gain 605, un mélangeur 4817, un mélangeur 4814, un filtre passe-bas 4818, un filtre passe-bas 4815, un convertisseur analogique numériques 4819, un convertisseur analogique numériques 4816, un dispositif de réorthogonalisation 4821, un dispositif de réorthogonalisation 4822, un dispositif de démodulation 48, un circuit d'analyse 601, un circuit de décision 602, un dispositif de traitement d'information 45, un dispositif de visualisation 462, un dispositif de sonorisation 461, un dispositif d'asservissement 49 et un déphasageur de 1/2 4813.

L'antenne 40 est reliée à l'entrée de l'amplificateur 603. La sortie de l'amplificateur 603 est reliée à une première entrée du mélangeur 41. La sortie du mélangeur 41 est reliée à un filtre passe-bande 42. La sortie du filtre passe-bande 42 est reliée à l'entrée d'un amplificateur 604. La sortie de l'amplificateur 604 est reliée à l'entrée d'un dispositif de commande automatique de gain 605, à une première entrée d'un mélangeur 4817 et à une première entrée du mélangeur 4814. La sortie du dispositif de commande automatique de gain 605 est connectée à une entrée de commande de gain d'un amplificateur 604. La sortie du mélangeur 4817 est connectée à l'entrée du filtre 4818. La sortie du mélangeur 4814 est connectée à l'entrée du filtre 4815. La sortie du filtre 4818 est connectée à l'entrée du convertisseur analogique numériques 4819. Le sortie du filtre passe-bas 4815 est connectée à l'entrée du convertisseur analogique-numériques 4816. La sortie du convertisseur analogique-numériques 4819 est connectée à l'entrée du dispositif de réorthogonalisation 4821. La sortie du convertisseur analogique-numériques 4816 est connectée à l'entrée du dispositif de réorthogonalisation 4822. Les sorties du dispositif de réorthogonalisation 4821, 4822 sont reliées aux entrées du dispositif de démodulation 48. La sortie du dispositif de démodulation 48 est connectée à l'entrée du circuit d'analyse 601 et du dispositif d'asservissement 49. La sortie du circuit d'analyse 601 est reliée à l'entrée du dispositif de décision 602. La sortie du dispositif de décision 602 est reliée à l'entrée du dispositif de traitement d'information 45. La sortie du dispositif de traitement d'information 45 est reliée au dispositif d'exploitation comme par exemple le dispositif de visualisation 462 et dispositif de sonorisation 461. Une première sortie du dispositif d'asservissement 49 est reliée aux convertisseurs analogique-numériques 4819 et 4816, aux dispositifs de réorthogonalisation 4821 et 4822, au dispositif de démodulation 48, au circuit d'analyse 601 et au dispositif de décision 602. Cette sortie fournit la fréquence d'échantillonnage. Dans l'exemple de réalisation illustré sur la figure 9 la fréquence de battement est directement fournie par des sorties du dispositif d'asservissement 49. Une sortie haute fréquence est reliée à la seconde entrée du mélangeur 41. Une sortie moyenne fréquence est reliée à l'entrée du déphasageur de 1/2 4813 et à la seconde entrée du mélangeur 4817. La sortie du déphasageur 4813 est reliée à la seconde entrée du mélangeur 4814. Dans le dispositif illustré sur la figure 9 on travaille sur la partie réelle et imaginaire du signal, en quadrature de phase. Ainsi il est possible

d'abaisser la fréquence, sans perdre d'information.

Le dispositif de démodulation 48 comporte avantageusement un dispositif de calcul de la Transformée de Fourier.

Avantageusement, le dispositif de calcul de la Transformée de Fourier est un dispositif de calcul de la Transformée de Fourier discrète.

Avantageusement, le dispositif de calcul de la Transformée de Fourier est un dispositif de calcul de la Transformée de Fourier rapide (FFT en terminologie anglo-saxon). L'utilisation d'algorithme de Transformée de Fourier rapide impose d'effectuer les calculs sur un nombre d'échantillons égal à une puissance de deux. Au cours de transmissions de télévision on utilise par exemple 256,512,1024 ou 2048 canaux.

Toutefois, il n'est pas nécessaire que chaque canal transmette une information. L'utilisation d'un dispositif de calcul de la Transformée de Fourier rapide pour effectuer la démodulation du signal reçu permet d'utiliser des circuits standards ou une association de circuits standards de calculs de la Transformée de Fourier rapide. Il est bien entendu que d'autres variantes de réalisation, comme par exemple la démodulation homodyne ne sortent pas du cadre de la présente invention.

Sur la figure 23, on peut voir un exemple de réalisation du dispositif d'analyse 601. Le dispositif de la figure 23 comporte un dispositif d'aiguillage 586, dispositif d'égalisation 587, un dispositif d'analyse des signaux de test 588 et un séquenceur 585.

Le dispositif d'aiguillage 586 reçoit les signaux à traiter. Les sorties du dispositif d'aiguillage 586 sont reliées d'une part au dispositif d'égalisation 587 et d'autre part au dispositif d'analyse et de test 588. La sortie du dispositif d'analyse et de test 588 est reliée d'une part au dispositif d'égalisation 587 et d'autre part au dispositif de synchronisation 490.

Le dispositif d'aiguillage 586 sépare les signaux de test qu'il envoie vers le dispositif d'analyse et de test 588, des signaux d'informations qu'il envoie dans le dispositif d'égalisation 587. La détection des signaux de test peut être faite, par exemple, d'après une norme de transmission prédéterminée. Par exemple le dispositif d'aiguillage 586 "sait" que sur chaque intervalle de transmission un canal sur 8 est réservé aux signaux de test. Dans une autre norme de transmission, les signaux de test peuvent correspondre à tous les canaux d'un intervalle de transmission sur par exemple 100. Ces deux types de signaux de test servant à l'étalement de l'amplitude et/ou de la phase reçue peuvent être mixés pour donner par exemple un canal de test sur 16 tous les 64 intervalles.

Dans un premier exemple de réalisation, le récepteur selon la présente invention est conçu pour pouvoir suivre une norme unique. Dans un tel cas il est nécessaire d'effectuer une première synchronisation ou bien recevoir une synchronisation à partir d'un autre dispositif du récepteur.

Dans une seconde variante de réalisation du récepteur selon la présente invention le récepteur peut recevoir plusieurs normes de transmission. Dans ce cas il faut détecter à quelle norme de transmission appartiennent les signaux reçus. Dans la mesure où les transmissions sur des canaux séparés permettent l'émission en multiplexant plusieurs canaux et/ou par un multiplexage temporel d'envoyer des informations de natures différentes, il est possible de réservé par exemple une partie du débit d'information à des informations de service. Les informations de service peuvent par exemple contenir, périodiquement l'information concernant le type de transmission effectué.

La norme de transmission peut aussi être choisie par commutation par l'utilisateur choisissant le programme désiré. Celui-ci choisit par exemple de passer d'une émission de télévision à une émission radiophonique. Les informations sur les normes de transmission sont par exemple stockées dans une mémoire permanente (non représentée).

Le dispositif d'aiguillage 586 comporte par exemple des multiplexeurs et une logique câblée effectuant les ordres fournis par le séquenceur 585.

Les valeurs des signaux de test doivent être connues du récepteur. Par exemple, les signaux de test sont des signaux pseudo-aléatoires. Ils sont générés dans l'émetteur et le récepteur selon le même algorithme ce qui permet de comparer le signal reçu avec un signal identique au signal qui a été émis.

Le dispositif d'analyse et de test 588 détecte le niveau reçu dans chacun des canaux de test. Il détermine le déphasage et l'atténuation reçus dans les canaux de test. A partir de l'atténuation et du déphasage le dispositif d'analyse et de test 588 détermine les atténuations et les déphasages dans les canaux intermédiaires entre les canaux de test, en utilisant par exemple la méthode d'interpolation. L'interpolation peut par exemple être une interpolation linéaire.

Pour obtenir un débit d'informations important il est nécessaire de pouvoir distinguer des amplitudes et des phases proches et donc de disposer d'une référence d'amplitude et de phase pour chaque canal. Cette référence de l'amplitude et de phase est avantageusement donnée par des signaux de référence émis périodiquement par l'émetteur vers le récepteur. La fréquence de répétition de signaux de référence dépend de la stabilité des conditions de propagation et des oscillateurs locaux.

Dans une première variante de réalisation du dispositif selon la présente invention, on émet périodiquement des signaux de référence d'amplitude et de phase sur toutes les fréquences 31 à 3N d'un intervalle de temps de durée T ou T + ΔT. Toutefois, il est nécessaire de noter que l'émission fréquente de signaux d'étalonnage réduit le débit d'informations utiles transmises.

5 Dans une variante avantageuse du dispositif selon la présente invention on n'émet que quelques signaux d'étalonnage avantageusement répartis régulièrement parmi les fréquences 31 à 3 N, les coefficients des autres fréquences étant déterminés par le calcul, par exemple par interpolation.

D'une façon plus générale, il est possible de distribuer les signaux d'étalonnage dans le temps et/ou sur des canaux différents.

10 Il est par exemple possible d'émettre de façon périodique des signaux de test, chaque émission se faisant sur des canaux différents. On effectue, par exemple une permutation circulaire des canaux affectés aux tests. On déduit pour tous les canaux par exemple par interpolation dans le temps et/ou sur les fréquences la réponse impulsionnelle du milieu de transmission. On déduit ainsi la matrice des corrections en amplitude et en phase à appliquer à chaque canal.

15 Il est primordial de compenser par des étalonnages les variations de la réponse impulsionnelle du milieu de transmission, par exemple par suite d'une variation (même locale) des conditions atmosphériques.

On détermine la réponse impulsionnelle du milieu, par exemple en calculant la Transformée de Fourier des corrections à apporter.

20 Dans un exemple de réalisation un canal sur 8 servait à l'étalonnage de l'amplitude A et de la phase de tous les canaux 31 à 3N. Dans un tel type de dispositif il est possible, soit d'effectuer l'étalonnage à chaque intervalle utile d'émission de durée T, soit comme dans le cas d'une réalisation décrite précédemment de consacrer uniquement certains intervalles d'émission à l'étalonnage. La synchronisation est maintenue par l'utilisation d'une base de temps stable.

25 Le dispositif d'analyse et de test comporte par exemple le dispositif de mémorisation et des microprocesseurs de traitement du signal rapide. Les valeurs de déphasage et des atténuations pour chaque canal sont transmises au dispositif d'égalisation 587.

30 Le dispositif d'égalisation 587 applique à chaque canal une amplification et un déphasage inverses de ceux induits par la transmission. Ainsi, les amplitudes de tous les canaux à la réception après égalisation par le circuit 587 sont proportionnelles aux amplitudes lors de l'émission. De même, le déphasage relatif entre canaux à la réception, après le traitement par le dispositif d'égalisation 587 est égal au déphasage relatif entre les canaux à l'émission.

35 Dans une variante de réalisation analogique le dispositif d'égalisation 587 comporte des déphaseurs variables et des amplificateurs variables. Les déphaseurs analogiques peuvent avoir une commande numérique, on peut par exemple utiliser des dispositifs à transfert de charge (CCD en terminologie anglo-saxonne) comportant une entrée unique et une pluralité de sortie. Chaque sortie correspond à un déphasage différent.

40 Dans une variante numérique de réalisation du dispositif d'égalisation 587 on utilise des multiplications et des additions pour effectuer des corrections d'amplitude et de phase. On utilise des logiques câbles et/ou des logiques microprogrammées ou programmées.

45 Sur la figure 24, on peut voir une architecture de type connu susceptible d'être mise en œuvre dans le dispositif selon la présente invention. L'architecture de la figure 24 est susceptible d'être utilisée dans le dispositif de réorthogonalisation. Le dispositif de mémorisation 4841 est par exemple un dispositif à double port. Les données à stocker arrivent par le port d'entrée. Ces données réarrangées repartent à partir du port de sortie. Le séquenceur 4842 fournit les adresses de l'inscription et de relecture des données. Selon le type de réorganisation de données désiré il est possible de relire des mots entiers ou seulement des parties de mots ou des bits individuels. Le dispositif de mémorisation 4841 comporte par exemple des circuits intégrés de mémoire vive (RAM en terminologie anglo-saxonne).

50 Le séquenceur 4842 comporte par exemple une logique câblée et des compteurs. Dans une variante de réalisation, pour utiliser des circuits standards il est possible de remplacer le séquenceur 4842, par exemple par un microprocesseur. Avantageusement, le microprocesseur est du type traitement du signal.

55 Sur la figure 25, on peut voir un second exemple de réalisation d'un dispositif de réorthogonalisation. Dans l'exemple de réalisation illustré sur la figure 25, le dispositif 482 comporte un dispositif de mémorisation 4825, une unité arithmétique et logique 4826, un multiplexeur 4823 ainsi qu'un séquenceur 4824. La sortie du dispositif de mémorisation 4825 est connecté à l'entrée de l'unité arithmétique et logique 4826 et à une première entrée du multiplexeur 4823. La sortie de l'unité arithmétique et logique 4825 est reliée à une seconde entrée du multiplexeur 4823. Le séquenceur 4824 reçoit les signaux généraux de synchronisation du récepteur par exemple à partir d'un dispositif d'asservissement 49. Le séquenceur 4824 envoie des signaux de commande et de synchronisation au multiplexeur 4823. Le séquenceur 4824 envoie

des signaux d'adresse et de synchronisation au dispositif de mémorisation 4825. Dans le dispositif illustré sur la figure 25 l'adressage de la mémoire 4825 par le séquenceur 4824 permet d'effectuer le réarrangement des mots numériques. L'unité arithmétique et logique se charge d'effectuer les sommes désirées des signaux. La commutation du multiplexeur 4823 permet de choisir entre les deux modes de réarrangement selon la norme de transmission désirée et la phase de réception en cours.

5 D'autre part il est possible d'utiliser pour exploiter le signal d'utiliser un démodulateur amplitude/phase tel que celui illustré sur la figure 22 du Brevet FR 86 13937 déposé le 7 Octobre 1986 par la Demanderesse.

10 L'émetteur selon la présente invention envoie des signaux de codage permettant à la réception la synchronisation précise d'une base de temps du récepteur avec une base de temps de l'émetteur. Ainsi il est possible d'avoir une bonne résolution temporelle et/ou de phase.

15 Dans un premier exemple de réalisation du dispositif selon la présente invention, on utilise une synchronisation numérique.

Dans un exemple de réalisation illustré sur la figure 27, on utilise une synchronisation analogique.

15 Dans l'exemple illustré sur la figure 26, on émet un ensemble 3000 de signaux modulés sur N canaux. Le spectre est sensiblement rectangulaire ayant une largeur en fréquence f_1 égal à B, la bande passante et une hauteur A_m correspondant à l'amplitude A 2 moyenne du signal. A l'intérieur de la bande B, on émet deux fréquences f_A et f_B avec une amplitude AM nettement supérieure à A_m . Par exemple AM est supérieur de 12 dB à A_m . Ainsi à la réception, en connaissant les fréquences f_A et f_B , on va pouvoir 20 séparer f_A et f_B . Par la connaissance de fréquence f_A et f_B d'une part et de leur différence à la réception d'autre part, on obtient une référence de la fréquence d'où on peut déduire une référence de temps. A la réception, la différence $f_A - f_B$ est obtenue, par exemple, en faisant battre les fréquences f_A et f_B dans un mélangeur.

25 Dans un exemple de réalisation du dispositif selon la présente invention, B est égal à 8 MHz et f_A est distant de f_B de 5 MHz.

Sur la figure 14 est montré un exemple de réalisation analogique du dispositif d'asservissement 49 des figures 8 et 9. Le dispositif de la figure 14 est destiné à fonctionner avec un signal émis par l'émetteur tel qu'illustré sur la figure 13. Le dispositif d'asservissement 49 comporte un filtre passe-bande 701 et un filtre passe-bande 702, un mélangeur 703, une boucle à verrouillage de phase 704 (PLL en terminologie anglo-saxonne), une boucle à verrouillage de phase à division de fréquence 709 (PLL), une boucle à verrouillage de phase à division de fréquence 710 (PLL) et une boucle à verrouillage de phase à division de fréquence 711 (PLL). Les boucles à verrouillage de phase comportent par exemple un mélangeur, un filtre passe-bas, un oscillateur commandé par une tension. Sur la figure 27, la boucle 704 comporte un mélangeur 705, un filtre passe-bas 706, un oscillateur commandé par une tension 707 (VCO en terminologie anglo-saxonne).

35 L'entrée du dispositif 49 est connectée aux entrées des filtres 701 et 702. La sortie du filtre 701 est connectée à une première entrée du mélangeur 703. La sortie du filtre 702 est connectée à une seconde entrée du mélangeur 703. La sortie du mélangeur 703 est connectée à une première entrée du mélangeur 705. La sortie du mélangeur 705 est reliée à l'entrée du filtre passe-bas 706. La sortie de l'oscillateur 707 est reliée à l'entrée de la boucle de verrouillage de phase 709, à l'entrée de la boucle de verrouillage de phase 710 à l'entrée de la boucle de verrouillage de phase 711. La sortie du filtre passe-bas 706 est connectée à l'entrée de l'oscillateur 707. La sortie de l'oscillateur 707 est connectée à la seconde entrée du mélangeur 705. Les sorties des boucles de verrouillage de phase 709, 710 et 711 constituent les sorties du dispositif d'asservissement 49 fournissant les fréquences désirées.

45 Le filtre 701 sélectionne la fréquence f_A , le filtre 702 sélectionne la fréquence f_B . Le mélangeur 703 effectue le battement entre la fréquence f_A et f_B .

La boucle à verrouillage de phase 704 fournit la valeur des différences entre fréquences f_A et f_B . La différence entre les fréquences f_B , f_A à l'émission déterminée par le standard d'émission est connue. La comparaison à la réception permet de fournir une référence de fréquence et de phase.

50 Les boucles à verrouillage de phase 709, 710 et 711 permettent de fournir des références de fréquence et de phase suffisamment stables pour le fonctionnement du dispositif selon la présente invention. Par exemple, la boucle 709,710,711 permet de fournir une référence de fréquence respectivement à l'oscillateur local 250 et à l'oscillateur local 491 de la figure 21 et un signal d'horloge d'échantillonnage aux dispositifs numériques des figures 8 ou 9. Les fréquences d'oscillation dépendent des réglages des oscillateurs.

55 L'invention s'applique aux dispositifs de réception d'informations analogiques et/ou numériques, aux communications entre ordinateurs, aux communications téléphoniques entre centraux, aux communications téléphoniques entre radiotéléphones et stations de communications, aux communications radioélectriques entre stations terrestres et satellites, aux communications entre satellites, aux communications acoustiques dans l'air et/ou dans l'eau, à la réalisation de réseaux locaux d'ordinateurs et à la réception d'émissions

radiophoniques et de télévision.

La présente invention concerne un nouveau type de modulation pouvant s'appliquer à toutes transmissions ou acquisitions d'informations. Elle s'applique au dispositif utilisant tous types d'ondes, notamment des ondes acoustiques, et plus particulièrement des ondes électromagnétiques.

5 Le dispositif selon la présente invention s'applique notamment aux émissions radiophoniques et de télévision, aux dispositifs de transmissions d'informations analogiques ou numériques, aux communications entre ordinateurs, aux communications téléphoniques entre centraux, aux communications téléphoniques entre radiotéléphones et stations de communications, aux communications radioélectriques entre stations terrestres et satellites, aux communications entre deux satellites, aux communications acoustiques dans l'air et/ou dans l'eau, à la réalisation de réseaux locaux d'ordinateurs, aux sonars, aux radars.

10 L'invention est particulièrement bien adaptée aux émissions et à la réception radiophoniques haute fidélité ainsi qu'à la télévision à haute définition (HDTV en terminologie anglo-saxon), et/ou à la télévision numérique.

15 **Revendications**

1. Procédé d'émission d'ondes modulées utilisant simultanément une pluralité de fréquences, caractérisé par le fait qu'il comporte des étapes successives d'émission de symboles pendant une durée $T + \Delta T$ deux fréquences d'émission étant distantes de $1/T$, T étant l'intervalle utile d'émission et ΔT étant l'intervalle de transition et que l'on émet des signaux de synchronisation permettant à la réception l'échantillonnage du signal pendant des intervalles utiles d'émission de durée T de façon à rendre orthogonaux des canaux correspondant aux diverses fréquences.

2. Procédé selon la revendication 1, caractérisé par le fait que $\Delta T > 0$.

25 3. Procédé selon la revendication 1 ou 2, caractérisé par le fait que T est grand par rapport à ΔT .

4. Procédé selon la revendication 1,2 ou 3, caractérisé par le fait que la première fréquence utilisée f_0 est égale à $k/2T$, k étant un entier positif ou nul.

5. Procédé selon la revendication 1,2,3 ou 4, caractérisé par le fait que pendant les intervalles de transition on arrête l'émission.

30 6. Procédé selon la revendication 1,2,3 ou 4, caractérisé par le fait qu'il comporte une étape :
 - de détermination des motifs pour l'intervalle utile d'émission de durée T ,
 - d'émission du motif pendant un intervalle d'émission de durée T et sa continuation cohérente durant l'intervalle de transition de durée ΔT .

35 7. Procédé selon la revendication 1,2,3,4,5 ou 6, caractérisé par le fait que durant chaque intervalle utile d'émission de durée T on émet un symbole sur chaque fréquence.

8. Procédé selon la revendication 1,2,3,4,5,6 ou 7, caractérisé par le fait que durant chaque intervalle d'émission de durée $T + \Delta T$ on émet un couple (amplitude, phase) ou (partie réelle, partie imaginaire) sur chaque fréquence, le couple (amplitude, phase) ou (partie réelle, partie imaginaire) étant équivalent de façon bi-univoque à l'information à transmettre.

40 9. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 8, caractérisé par le fait que le nombre de couples (amplitude, phase) ou (partie réelle, partie imaginaire) possible est supérieur à 4.

10. Emetteur caractérisé par le fait qu'il permet la mise en œuvre du procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes.

45 11. Emetteur selon la revendication 10, caractérisé par le fait qu'il comporte un dispositif de modulation (90) permettant d'émettre durant un intervalle utile d'émission de durée T un symbole sur chaque fréquence utilisée.

12. Emetteur selon la revendication 11, caractérisé par le fait que le dispositif de modulation (90) comporte N modulateurs (91,...9N), N étant le nombre de fréquences utilisées ; les sorties des N modulateurs étant reliées aux entrées d'un dispositif de sommation (76).

50 13. Emetteur selon la revendication 12, caractérisé par le fait que le dispositif de sommation comporte un arbre de distribution symétrique (760).

14. Emetteur selon la revendication 10 ou 11, caractérisé par le fait que le dispositif de modulation (90) comporte un dispositif (190) de calcul de la Transformée de Fourier inverse.

55 15. Emetteur selon la revendication 14, caractérisé par le fait que le dispositif de calcul de la Transformée de Fourier inverse est un circuit numérique de calcul de la Transformée de Fourier rapide (FFT).

16. Emetteur selon la revendication 10,11,12,13,14 ou 15, caractérisé par le fait que l'un des canaux de transmission est centré sur la porteuse de fréquence nulle.

17. Emetteur selon la revendication 11, 12, 13, 14 ou 15, caractérisé par le fait que le dispositif de modulation (90) travaille en fréquence intermédiaire.

18. Emetteur selon la revendication 11, 12, 13, 14 ou 15, caractérisé par le fait que le dispositif de modulation (90) est un dispositif numérique de modulation sur porteuse.

5 19. Emetteur selon la revendication 11, 12, 13, 14, 15, 16 ou 17, caractérisé par le fait qu'il comporte des moyens de génération, sur au moins certaines des fréquences utilisées, de signaux d'étalonnage de l'amplitude A et/ou de la phase ϕ .

10 20. Emetteur selon la revendication 10, 11, 12, 13, 14, 15, 16, 17, 18 ou 19, caractérisé par le fait que ledit émetteur est un émetteur d'émission de télévision.

10 21. Emetteur selon la revendication 10, 11, 12, 13, 14, 15, 16, 17, 18, 19 ou 20, caractérisé par le fait que ledit émetteur est un émetteur d'émission de radio.

15 22. Emetteur selon la revendication 20, caractérisé par le fait que ledit émetteur est un émetteur d'émission de télévision en haute définition.

15 23. Emetteur selon la revendication 10, 11, 12, 13, 14, 15, 16, 17, 18, 19, 20, 21 ou 22, caractérisé par le fait que ledit émetteur est un émetteur de données.

15 24. Récepteur caractérisé par le fait qu'il permet la réception des ondes émises avec le procédé selon la revendication 1 à 9.

20 25. Récepteur selon la revendication 24 comportant des moyens d'échantillonnage synchrones avec le signal, caractérisé par le fait qu'il comporte des moyens de démodulation d'une émission d'ondes modulées utilisant des symboles émis pendant une durée $T + \Delta T$ sur une pluralité de fréquences, deux fréquences d'émission étant distantes de $1/T$, T étant l'intervalle utile d'émission et ΔT étant l'intervalle de transition et qu'il comporte un dispositif d'asservissement (49) assurant la synchronisation du récepteur avec le signal reçu utilisant l'intervalle de garde ΔT .

25 26. Récepteur selon la revendication 24 ou 25, caractérisé par le fait qu'il comporte un dispositif de contrôle automatique de gain (CAG) commandé par un dispositif de détection de la puissance moyenne d'au moins une partie du signal.

25 27. Récepteur selon la revendication 24, 25 ou 26, caractérisé par le fait qu'il comporte des moyens de décodage (45) de couple (amplitude, phase) ou (partie réelle, partie imaginaire) pour les convertir en des mots numériques.

30 28. Récepteur selon la revendication 24, 25, 26 ou 28, caractérisé par le fait qu'il comporte au moins un dispositif (483) de calcul de la Transformée de Fourier rapide (FFT).

30 29. Récepteur selon la revendication 4, caractérisé par le fait que le dispositif (483) de calcul de la Transformée de Fourier rapide (FFT) effectue le calcul complet de la Transformée de Fourier pour la séparation de N canaux orthogonaux.

35 30. Récepteur selon la revendication 24, 25, 26, 27, 28 ou 29, caractérisé par le fait qu'il comporte un dispositif de test (601) susceptible de fournir des amplitudes et/ou des phases de référence à partir de signaux d'étalonnage.

35 31. Récepteur selon la revendication 30, caractérisé par le fait qu'il comporte un dispositif (587) d'égalisation compensant les perturbations du signal provenant de la transmission.

40 32. Récepteur selon l'une quelconque des revendications 24 à 31, caractérisé par le fait qu'il comporte des moyens de réorthogonalisation (482, 4821, 4822) utilisant l'intervalle de transition ΔT pour rendre orthogonale une pluralité de canaux.

40 33. Récepteur selon l'une quelconque des revendications 24 à 32, caractérisé par 12 fait que le dit récepteur est un récepteur d'émissions radiophoniques.

45 34. Récepteur selon l'une quelconque des revendications 24 à 32, caractérisé par le fait que ledit récepteur est un récepteur d'émissions de télévision.

45 35. Procédé de réception d'ondes modulées caractérisé par le fait qu'il comprend une étape de séparation de N canaux orthogonaux comprend une étape de calcul de la Transformée de Fourier rapide (FFT) du signal.

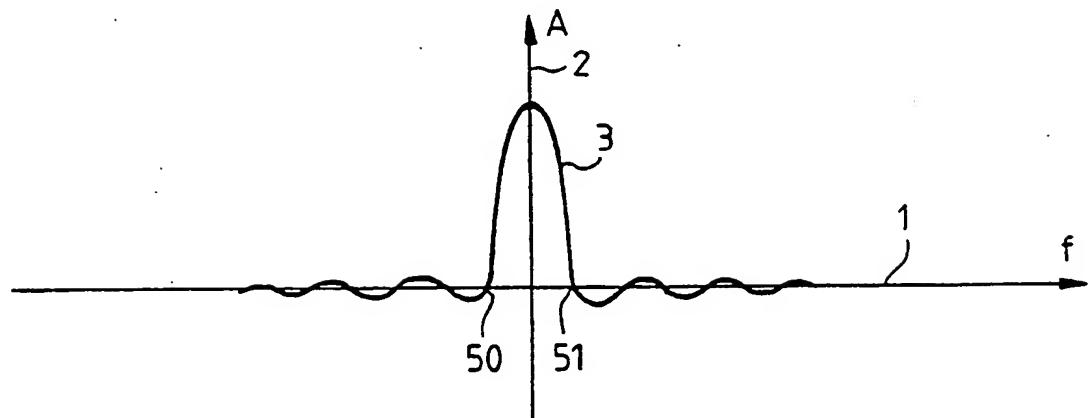
50 36. Procédé selon la revendication 35, caractérisé par le fait qu'il comprend une étape de reconstitution d'un signal de télévision à partir des signaux reçus dans les N canaux.

50 37. Utilisation de l'intervalle de garde ΔT entre l'émission de symboles pour réaliser la synchronisation d'un récepteur avec ces symboles et pour l'élimination d'échos multiples.

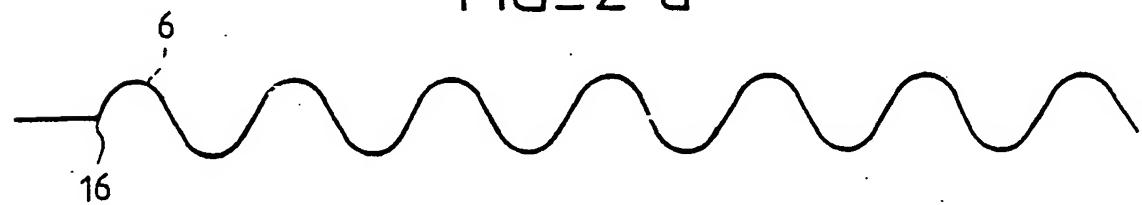
55 38. Récepteur selon la revendication 34, caractérisé par le fait que ledit récepteur est un récepteur d'émission de télévision en haute définition.

55 39. Récepteur selon l'une quelconque des revendications 24 à 34, caractérisé par le fait que le dit récepteur est un récepteur de données.

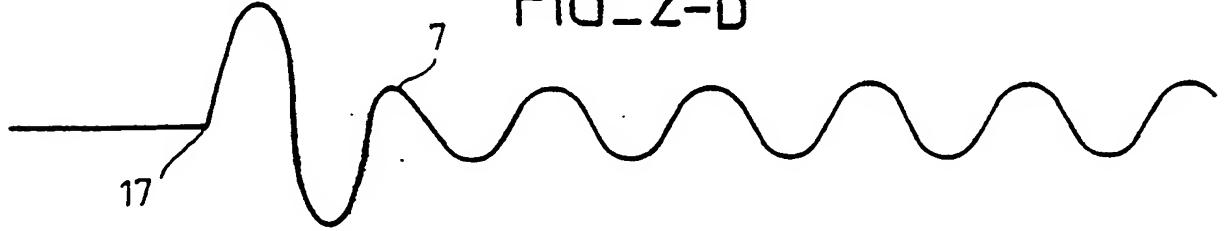
FIG_1



FIG_2-a



FIG_2-b



FIG_3

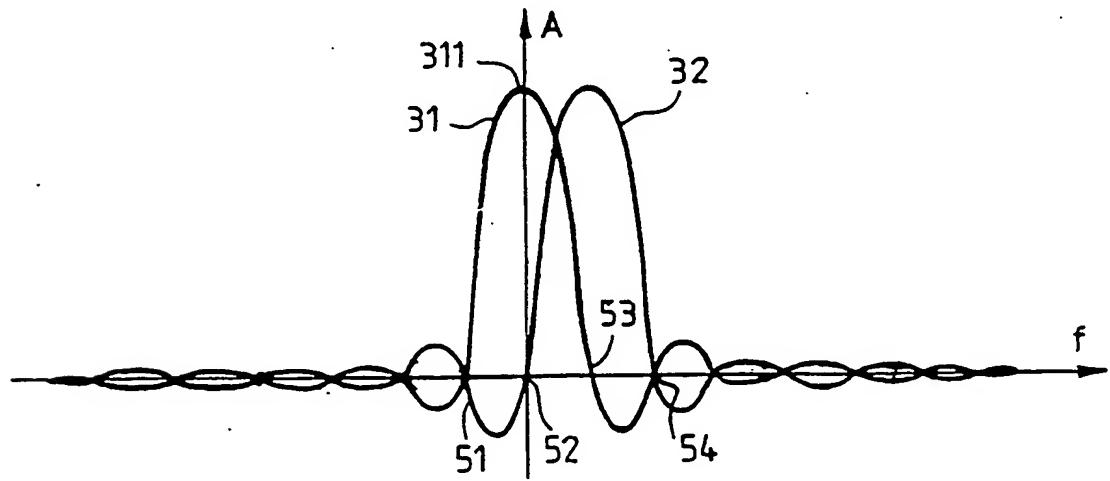


FIG - 4

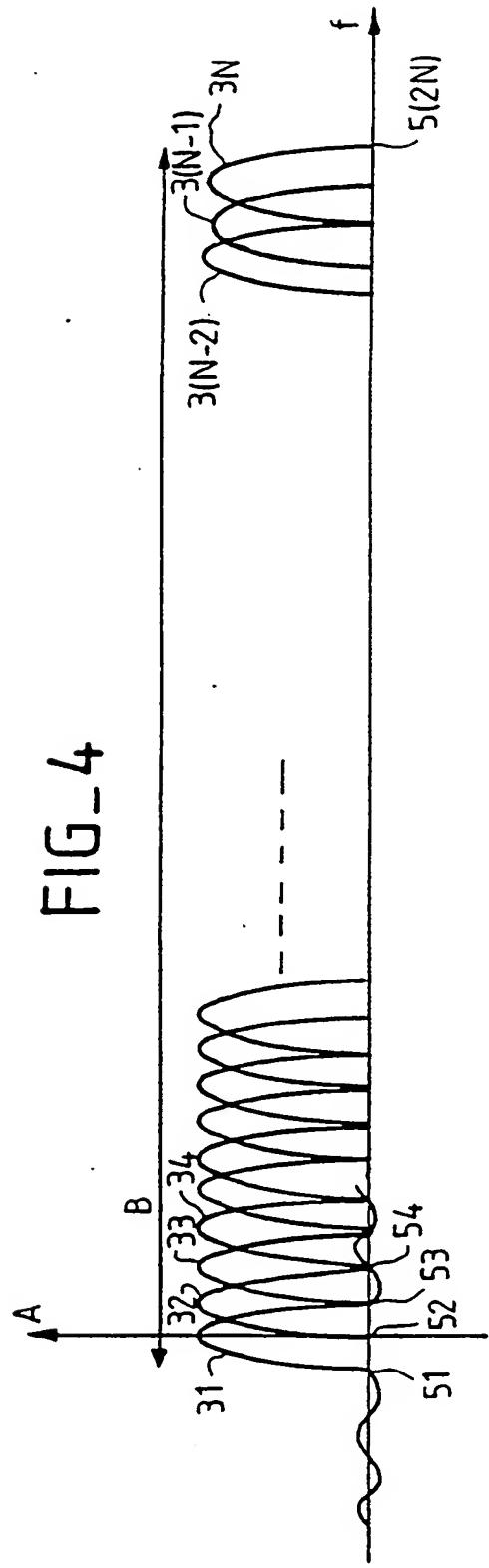
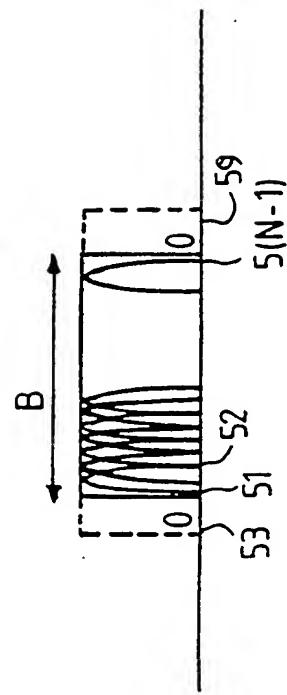
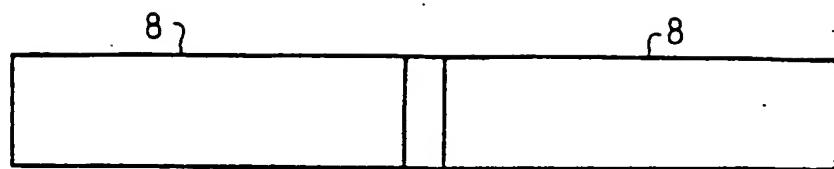


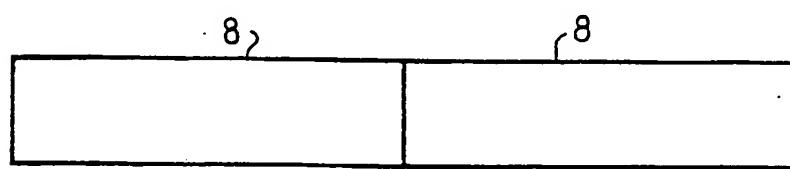
FIG - 5



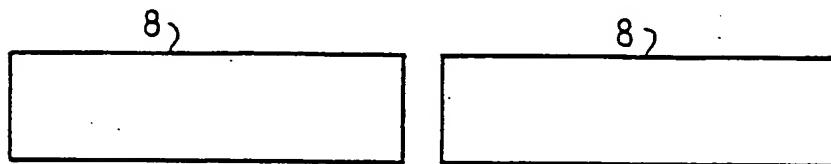
FIG_6-a



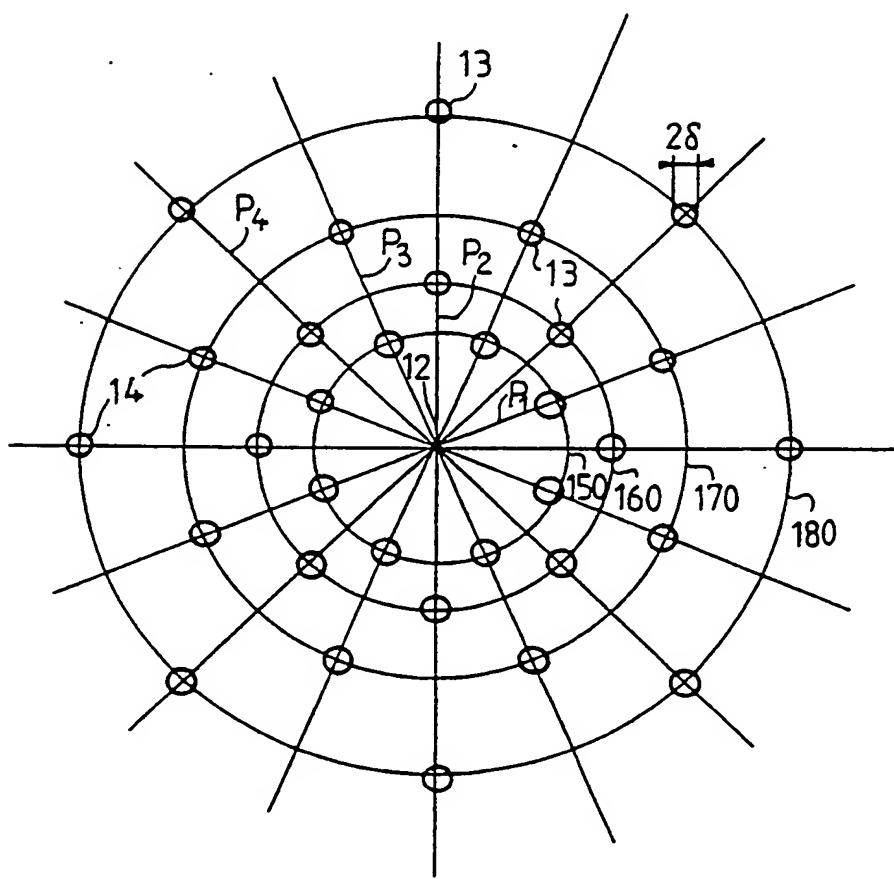
FIG_6-b



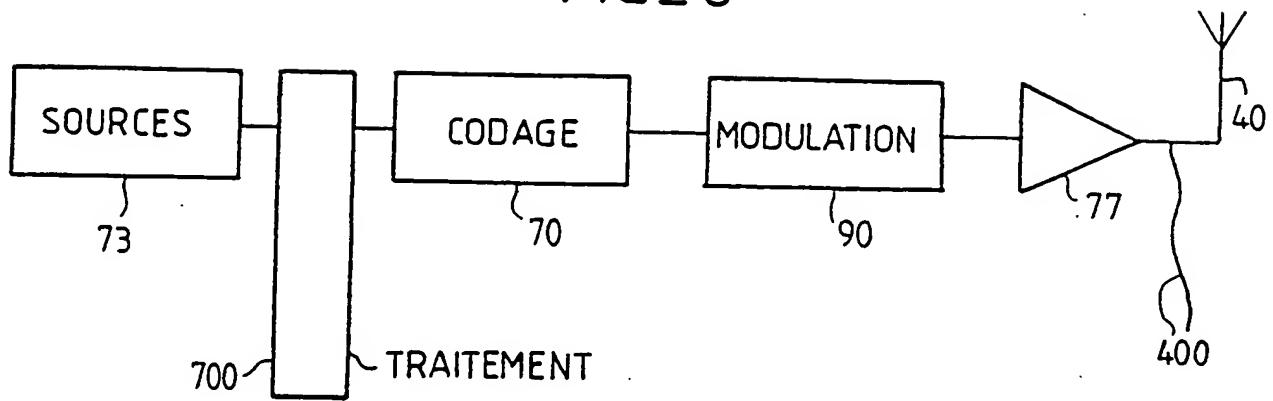
FIG_6-c



FIG_7



FIG_8



FIG_10

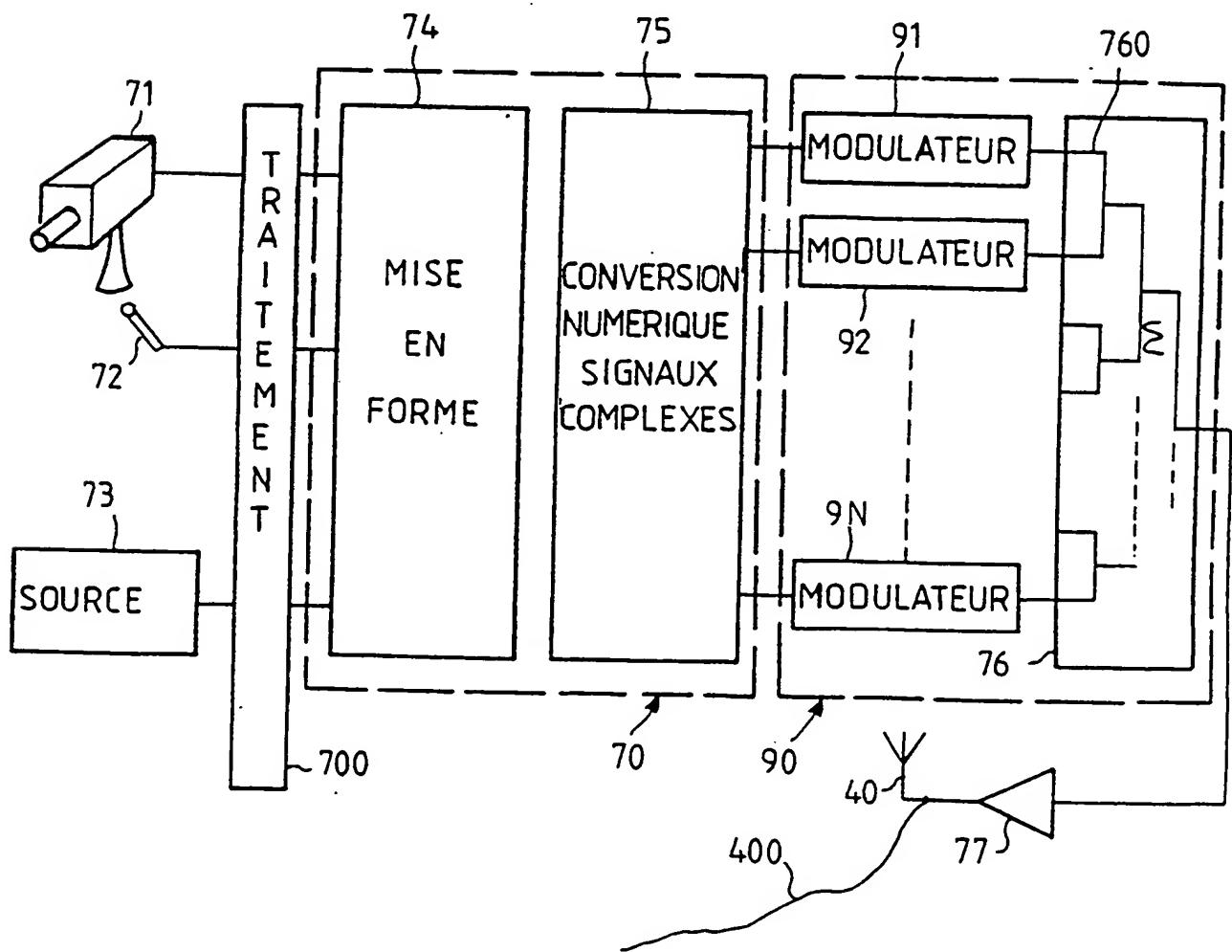
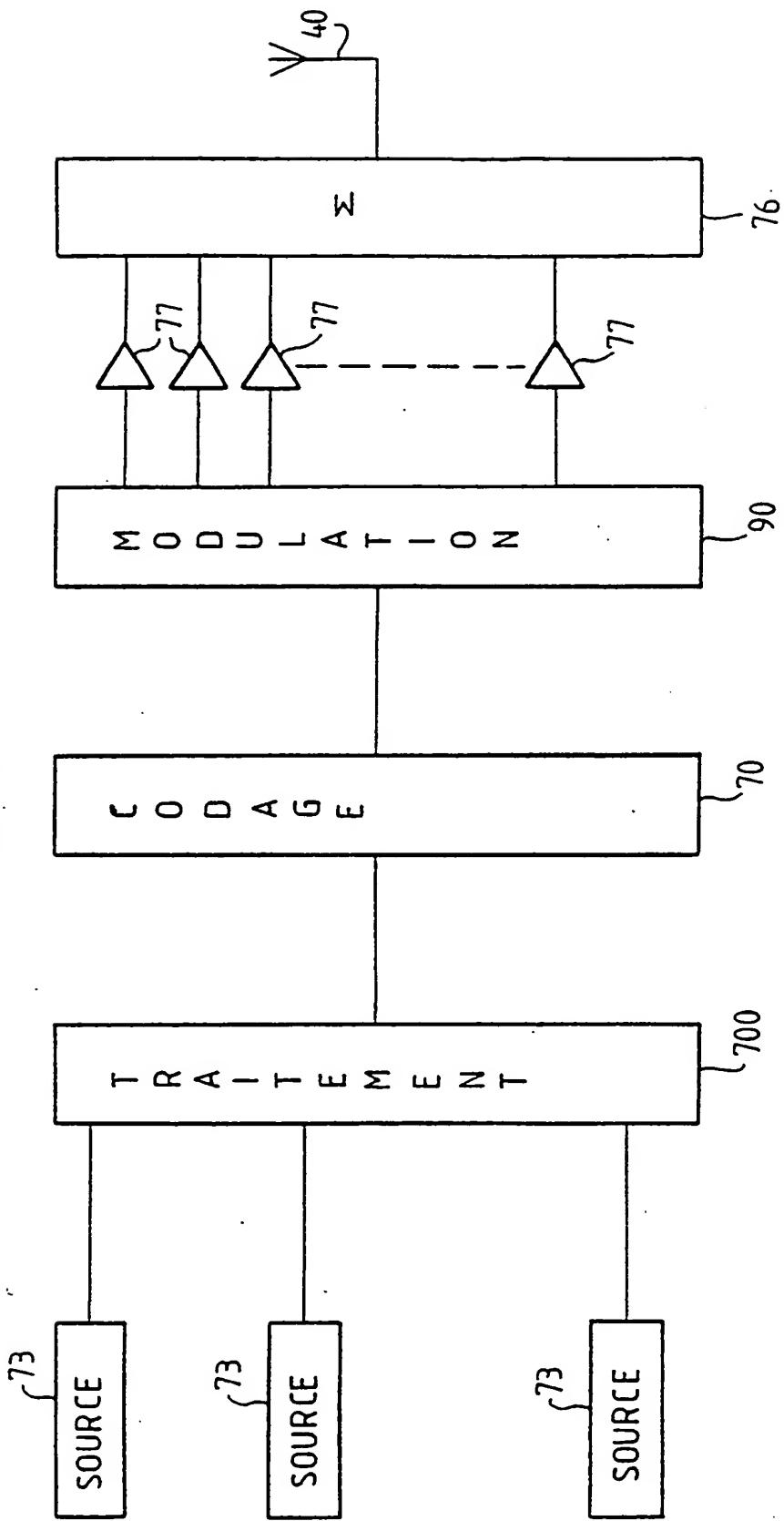
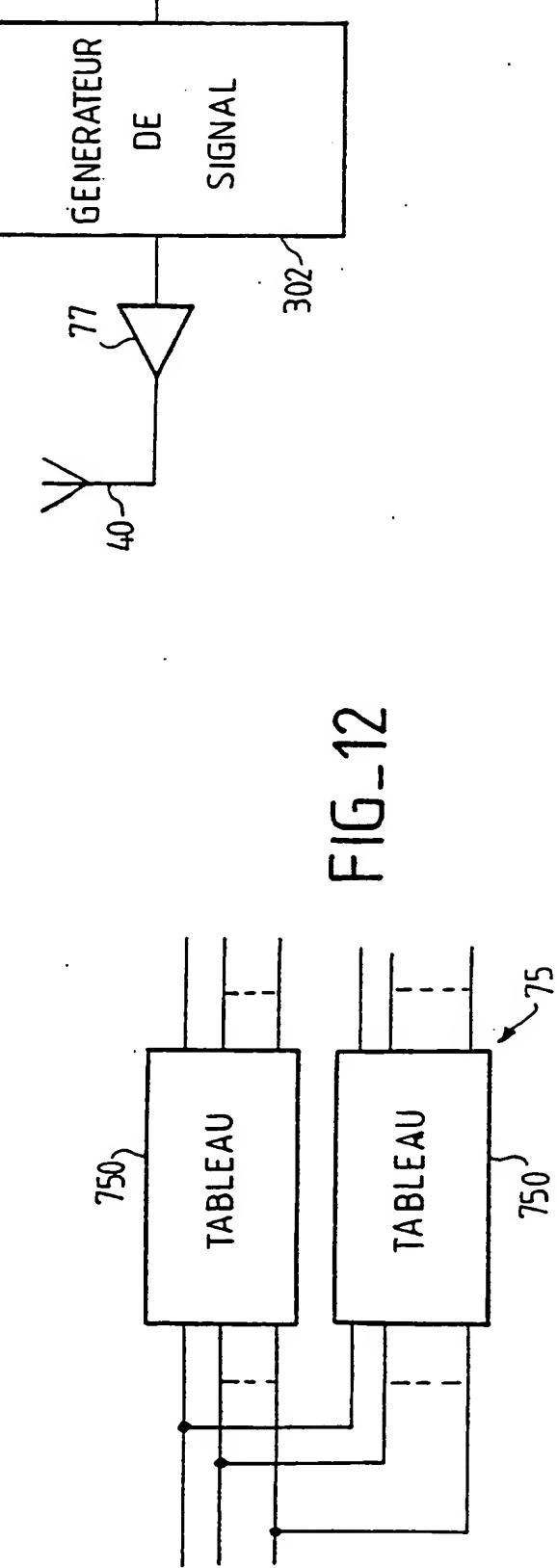
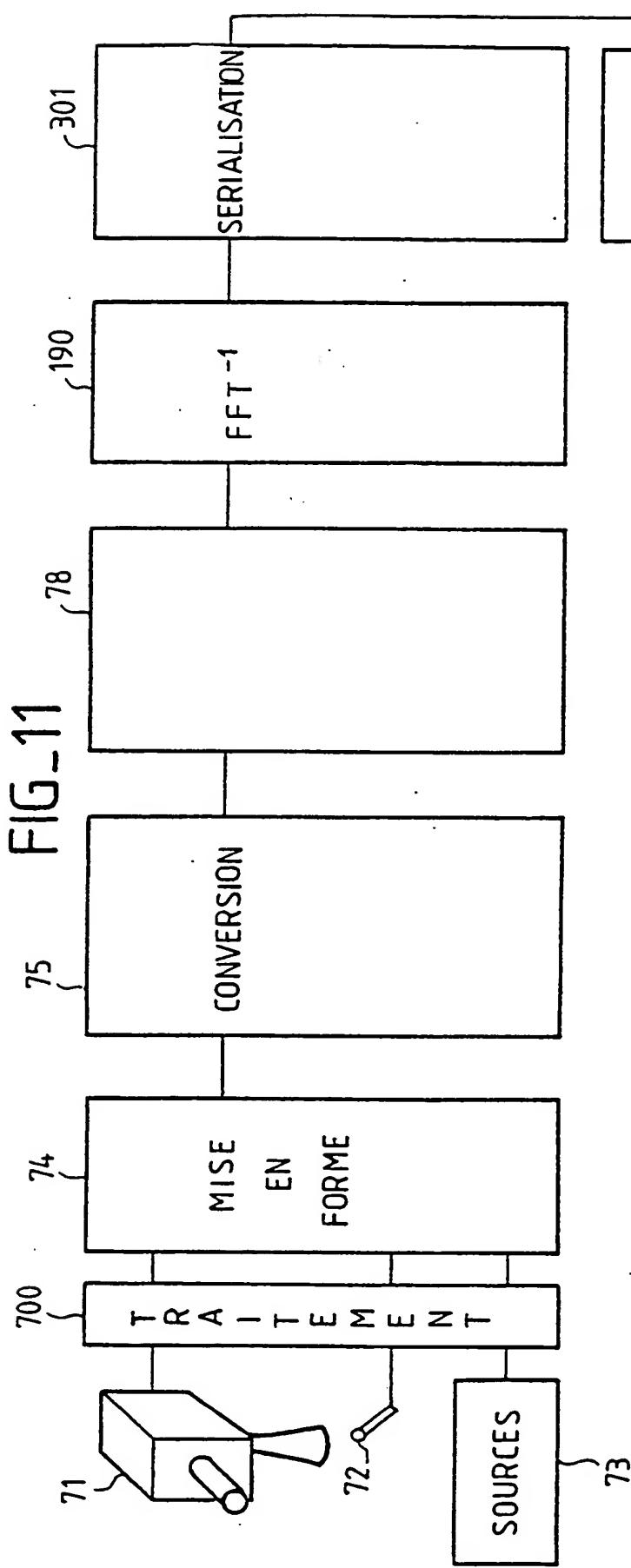
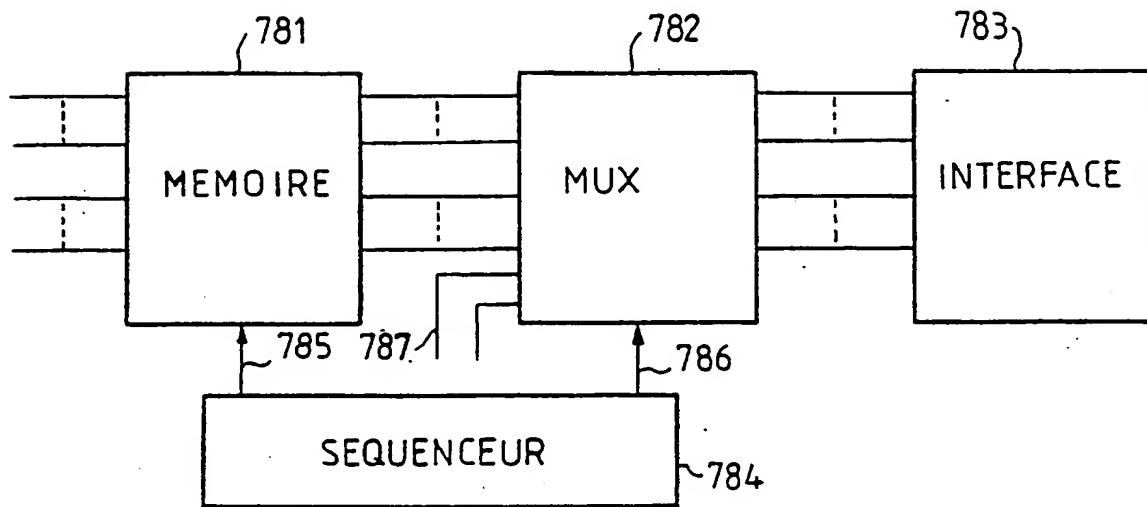


FIG-9

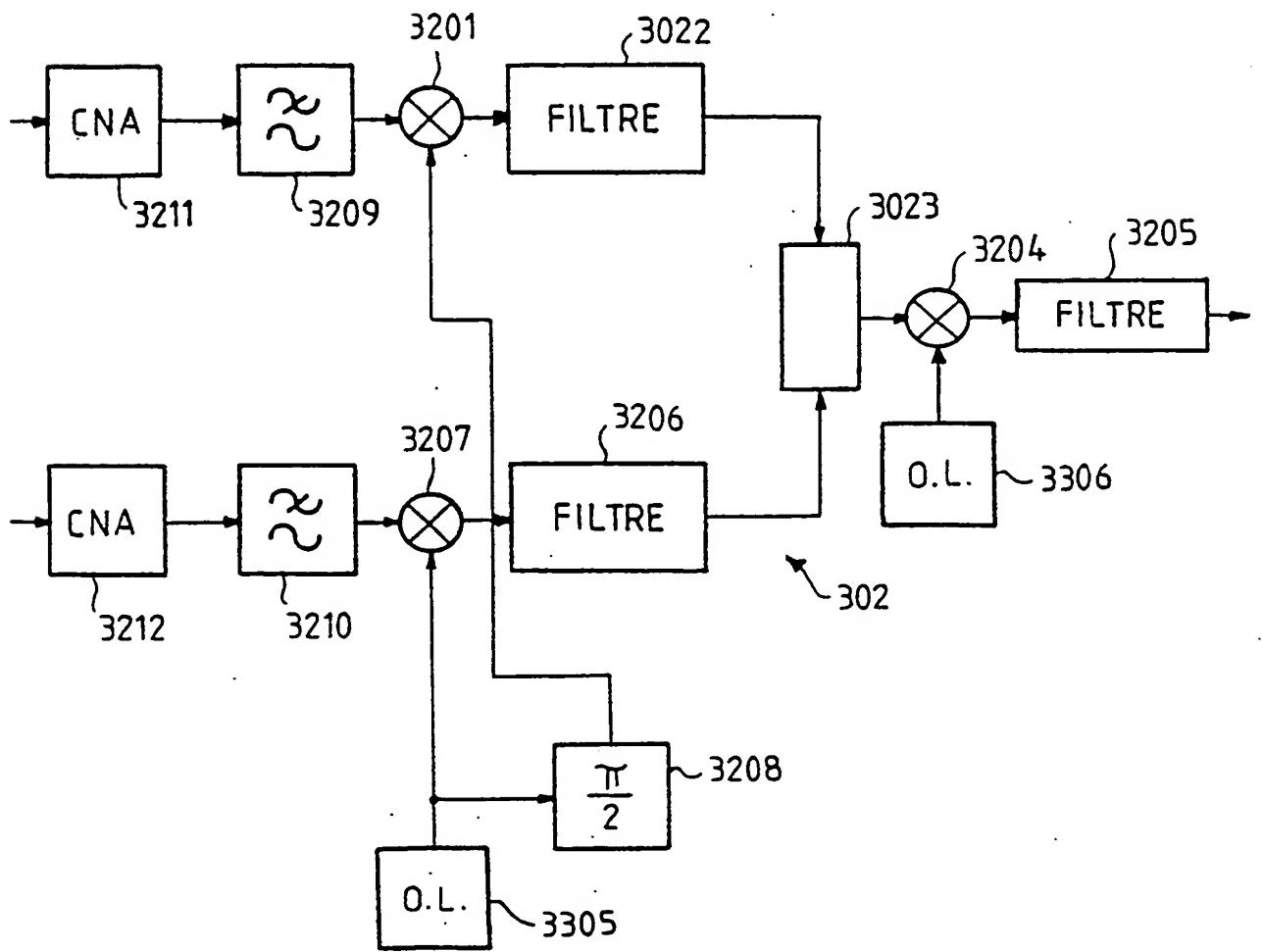


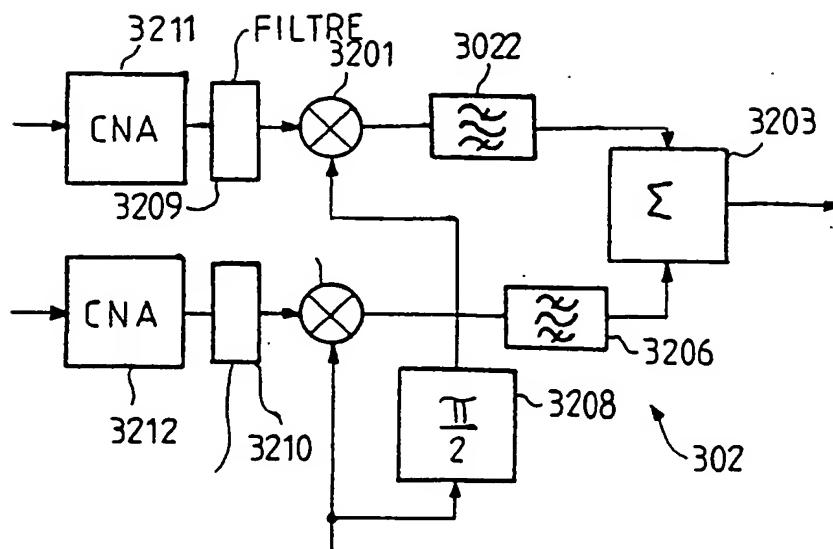


FIG_13

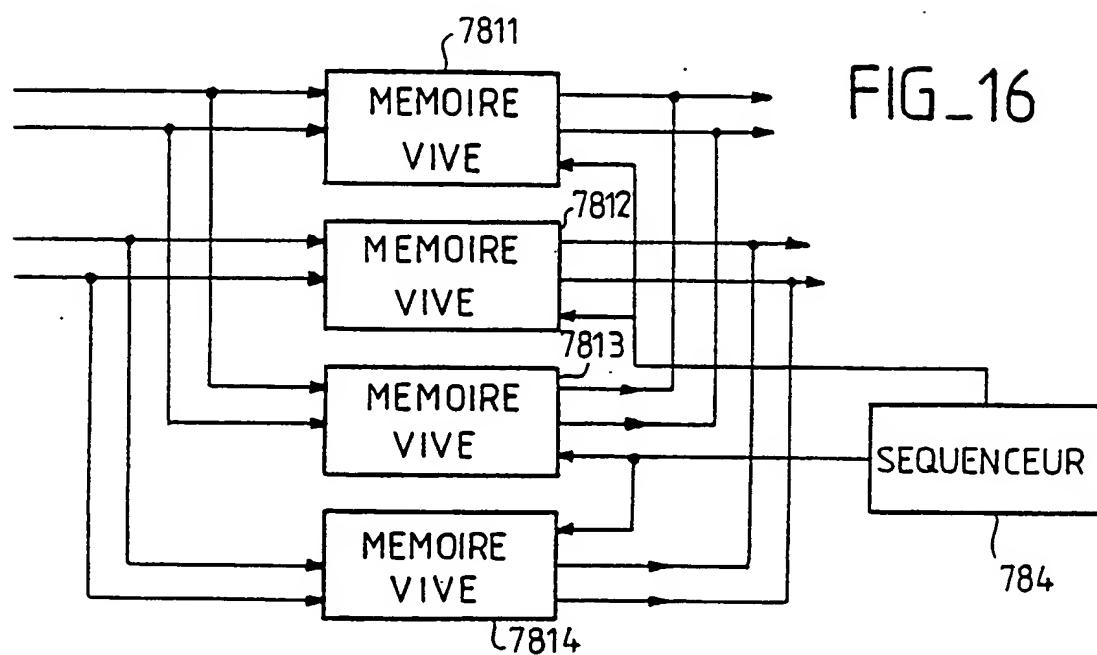


FIG_14

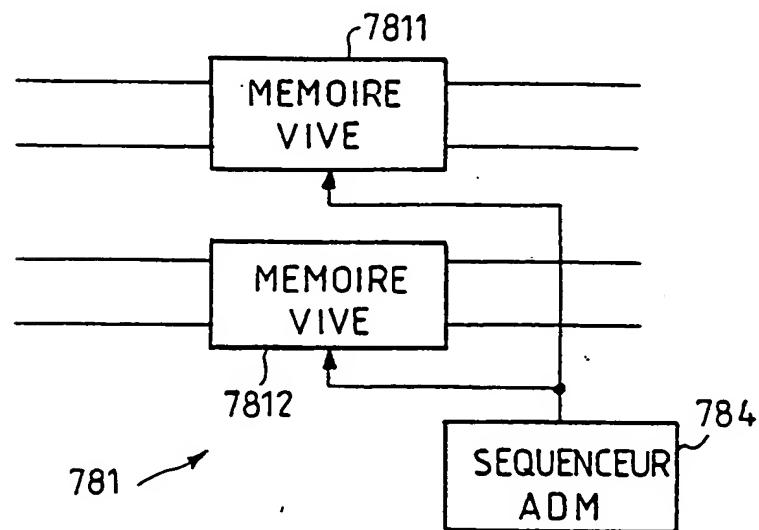




FIG_15



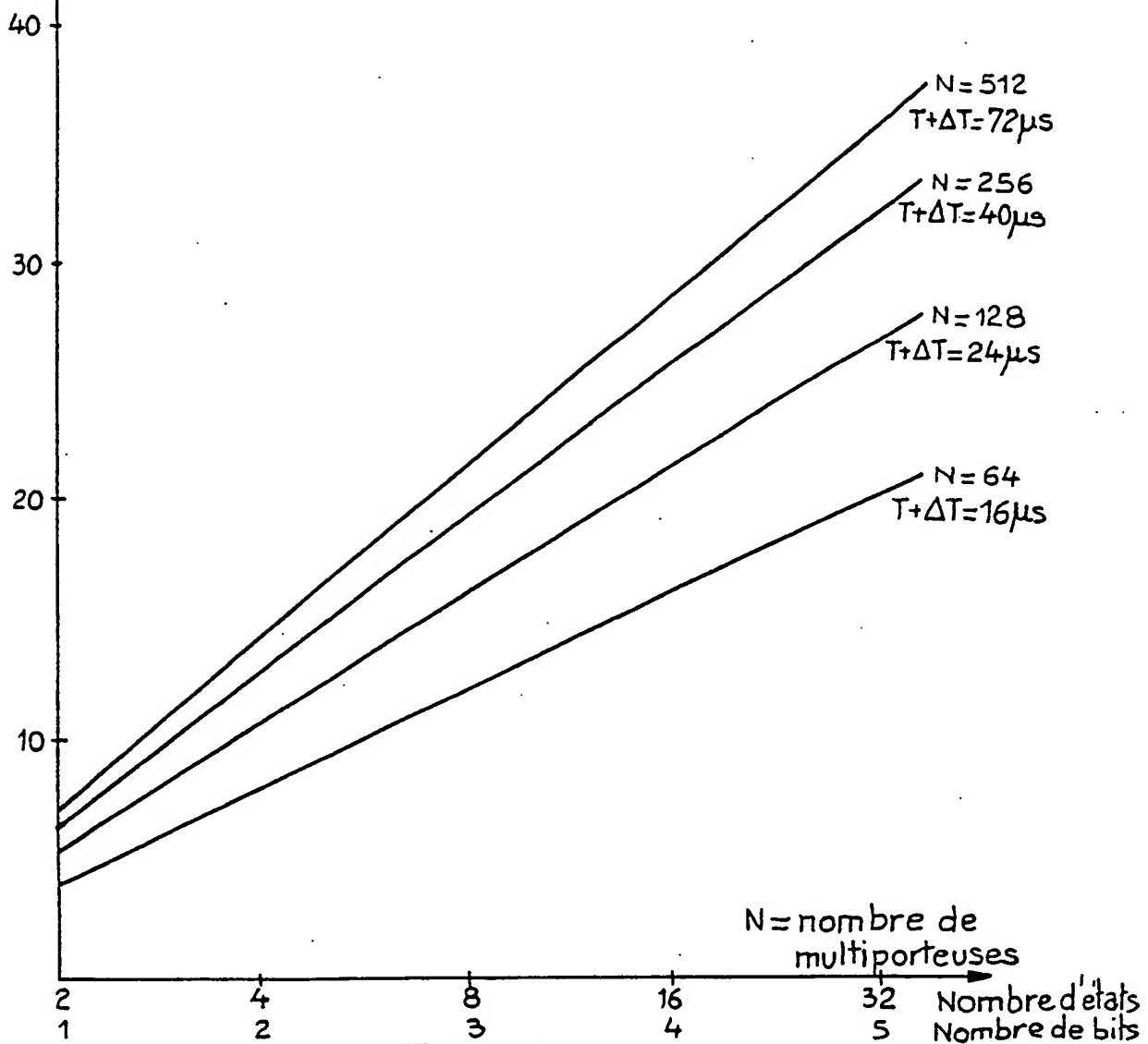
FIG_16



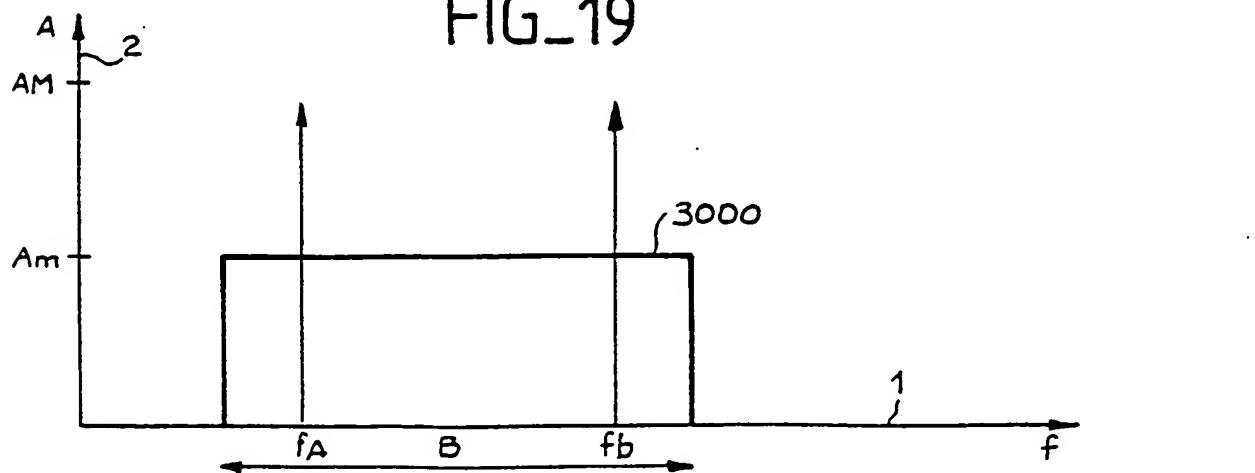
FIG_17

DEBIT
(Mbits/s)
pour
8 MHz

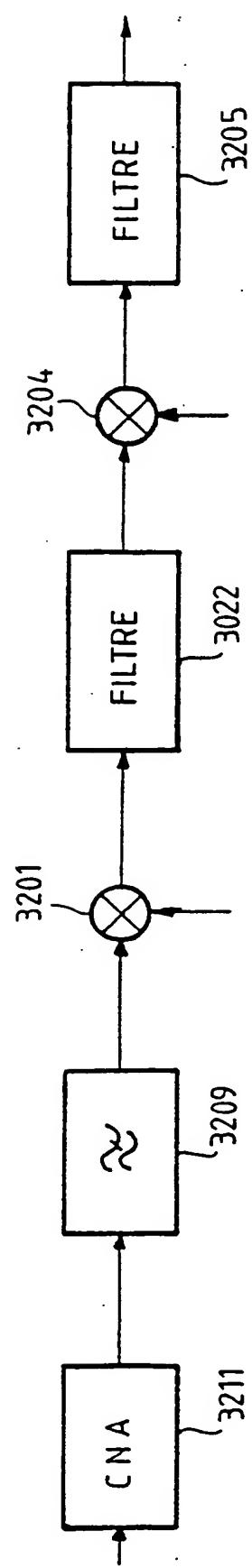
FIG_18

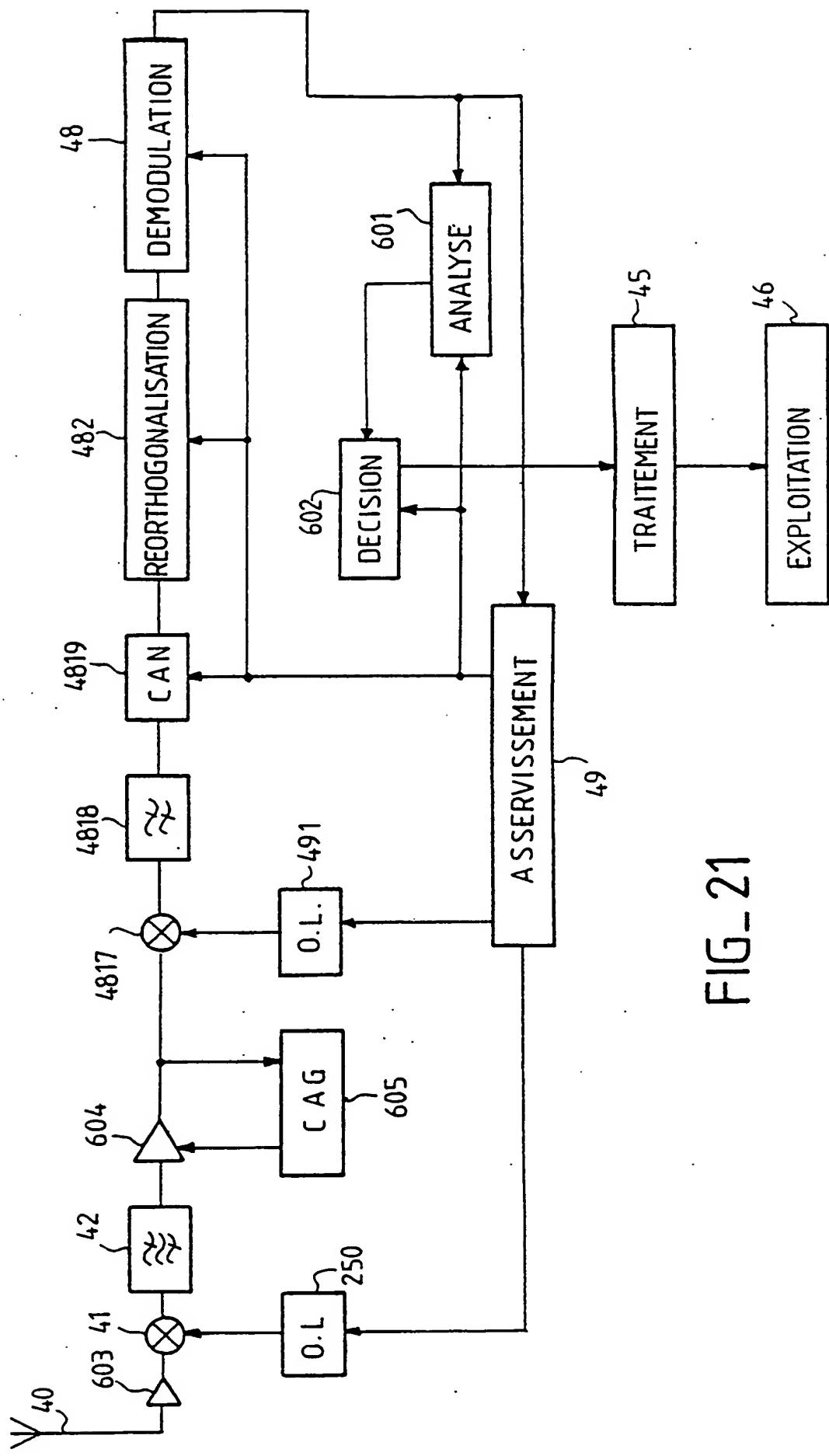


FIG_19

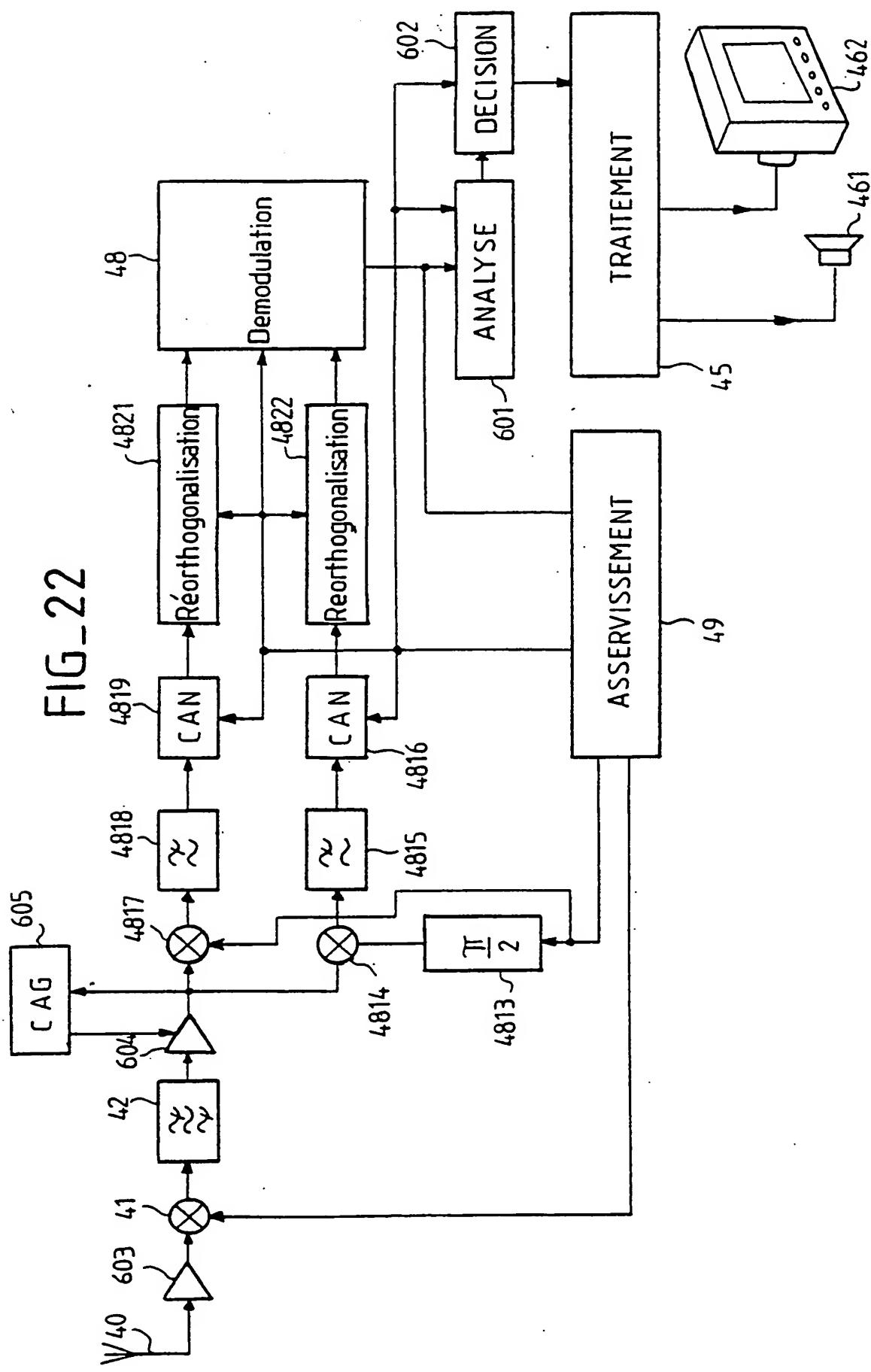


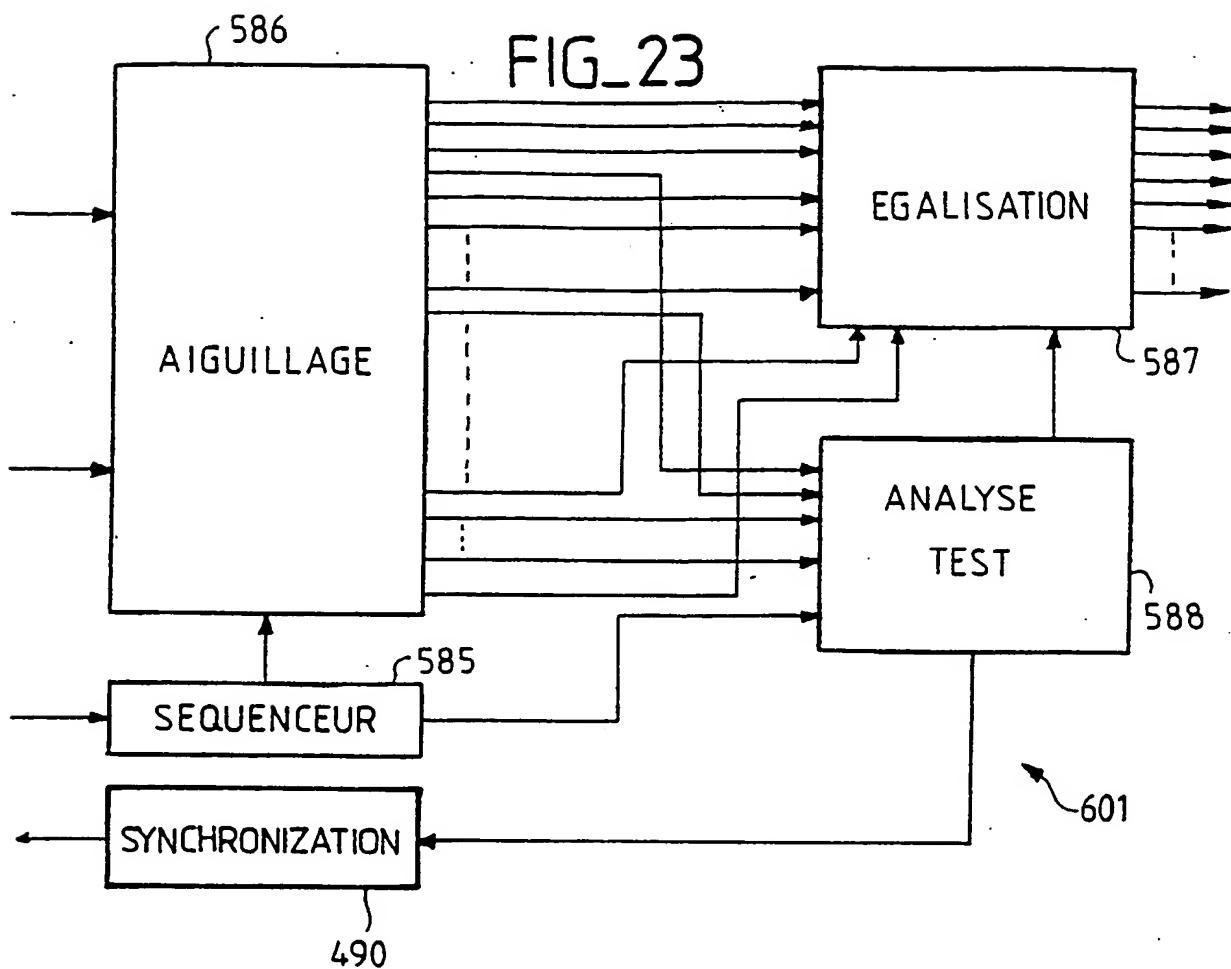
FIG_20



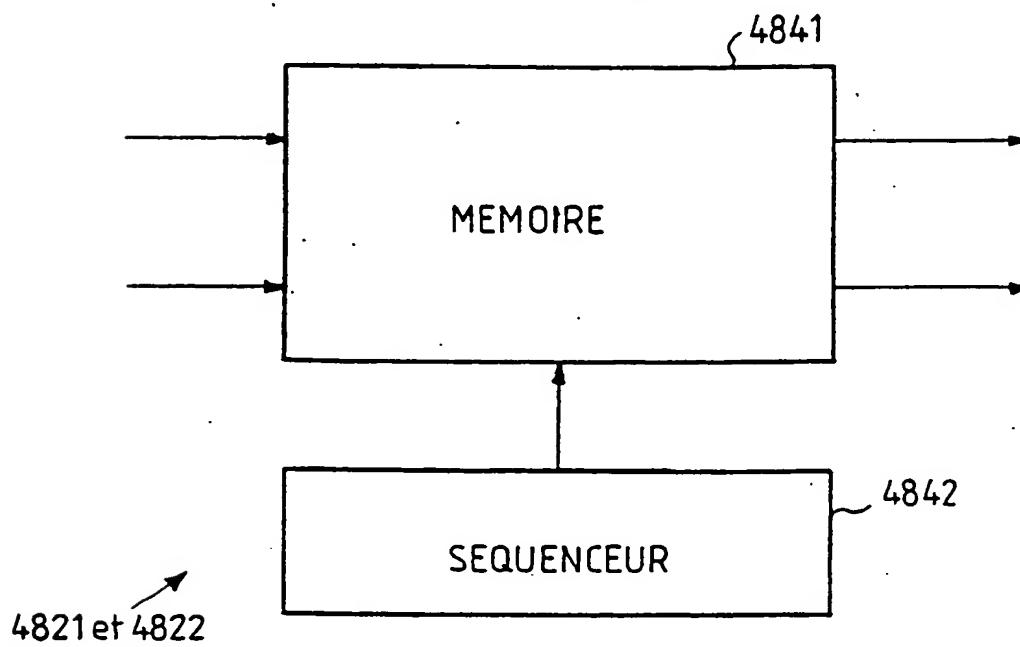


FIG_21

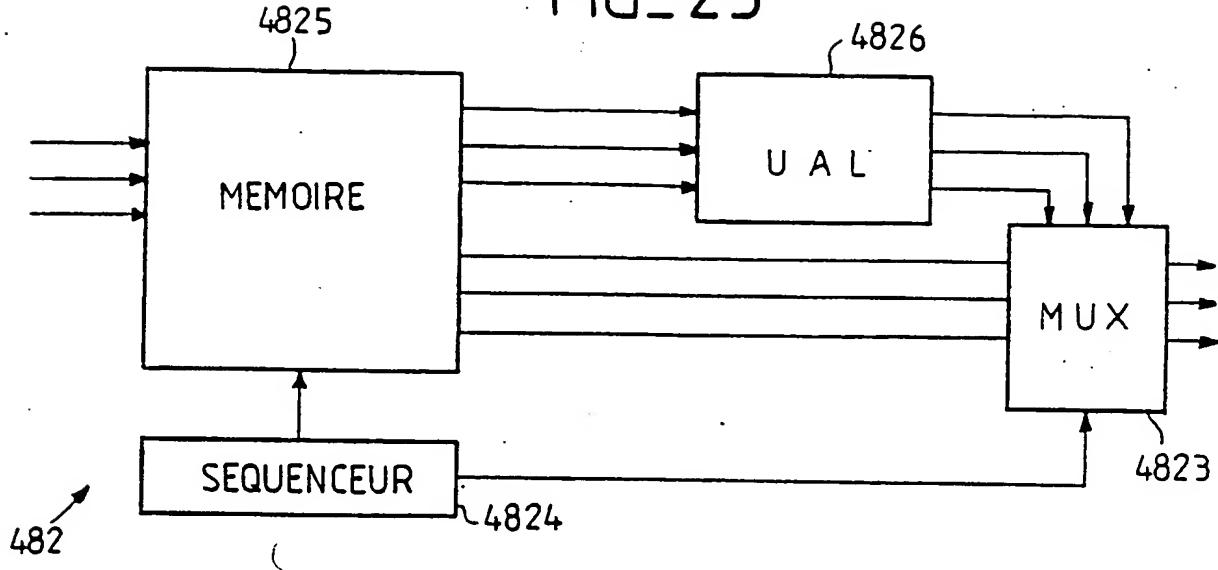




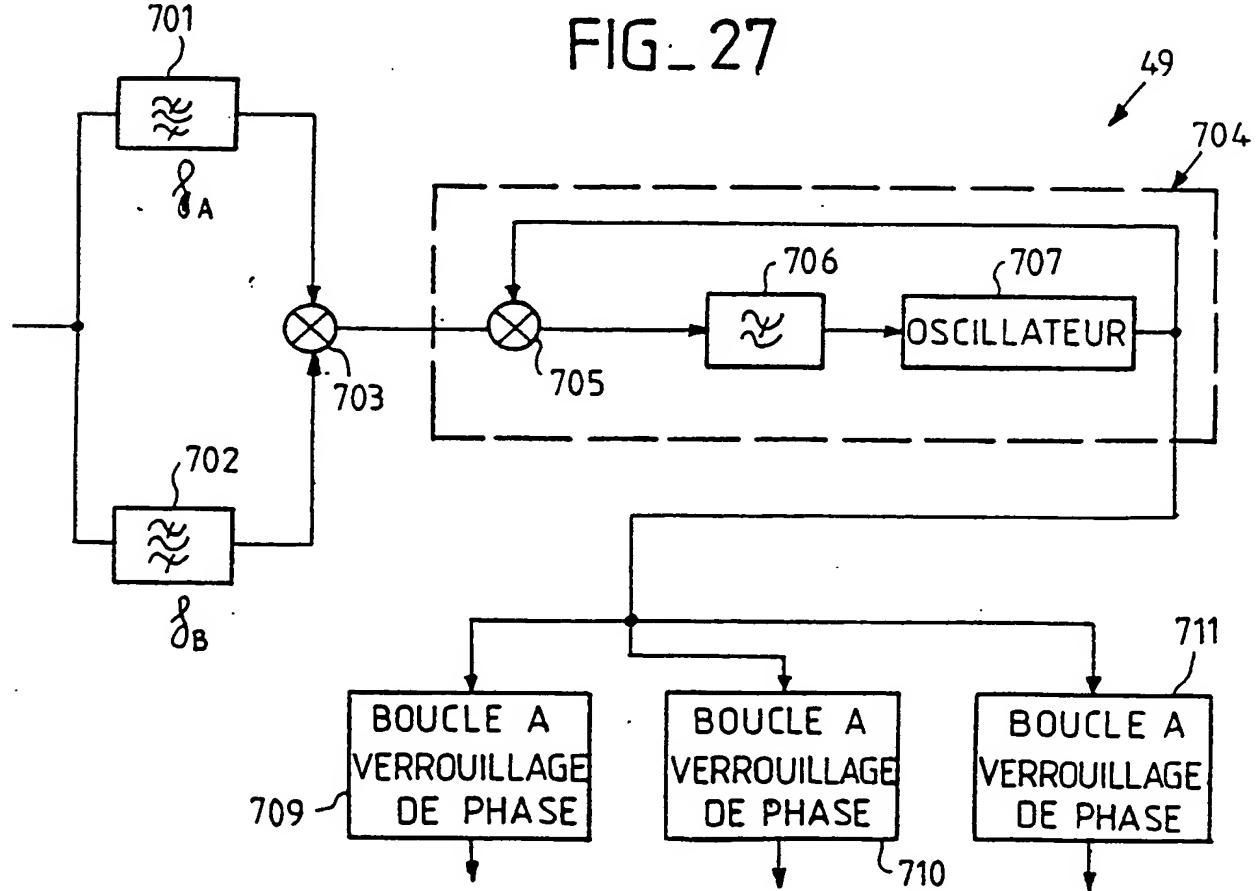
FIG_24



FIG_25

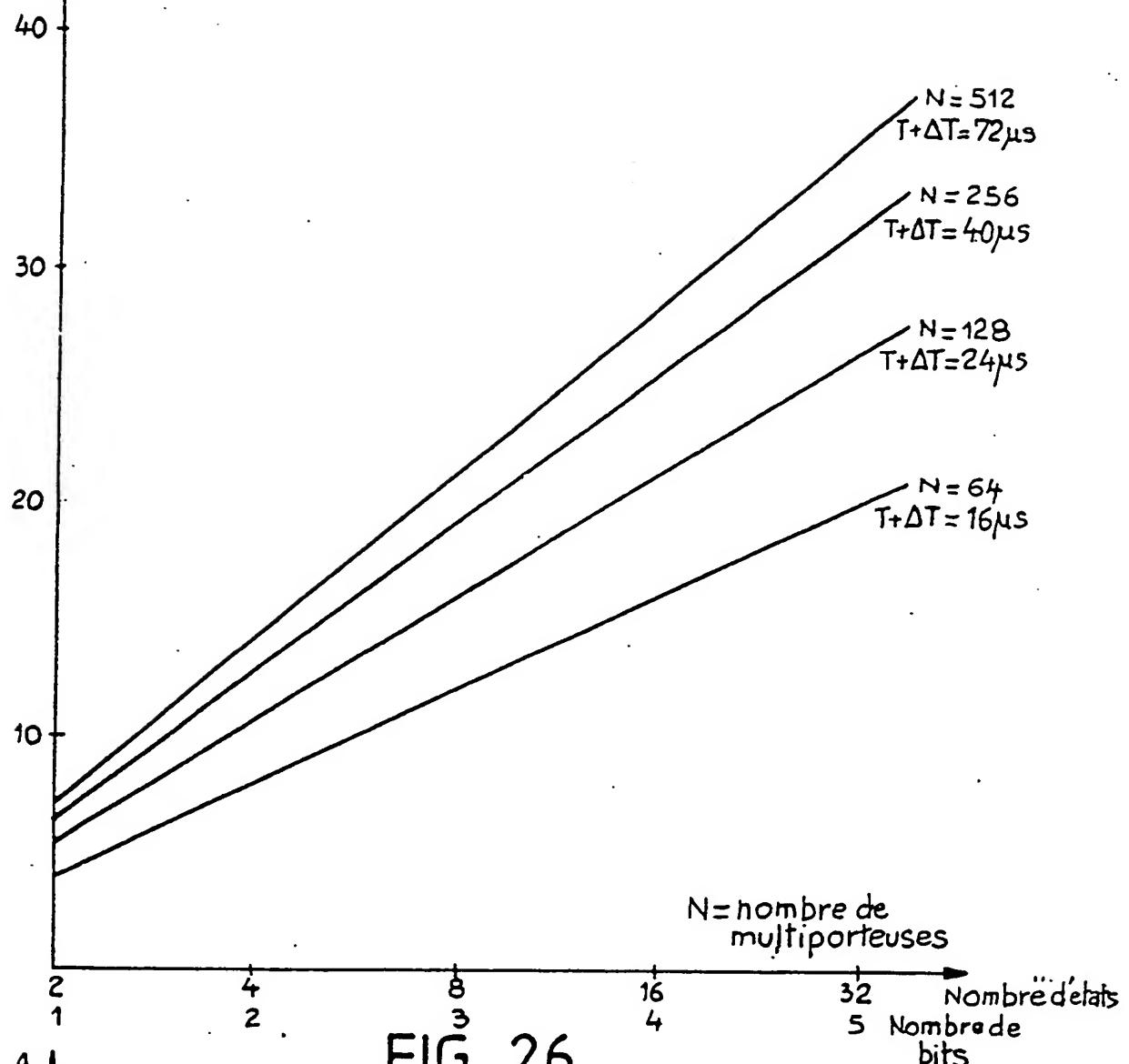


FIG_27

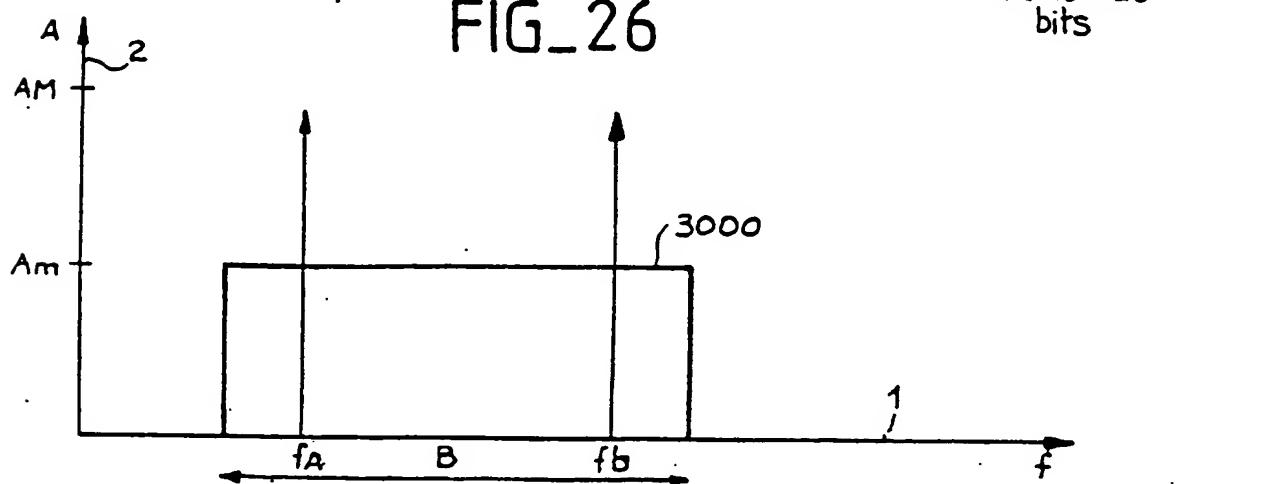


DEBIT
(Mbits/s)
pour
8 MHz

FIG_28



FIG_26





DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS			
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	Revendication concernée	CLASSEMENT DE LA DEMANDE (Int. Cl.5)
X	<p>EBU REVIEW TECHNICAL, no. 224, août 1987, pages 168-190, Bruxelles, BE; M. ALARD et al.: "Principles of modulation and channel coding for digital broadcasting for mobile receivers"</p> <p>* Page 169, colonne de gauche, lignes 44-51; page 169, colonne de droite, ligne 29 - page 170, colonne de gauche, ligne 16; page 170, colonne de droite, ligne 33 - page 172, colonne de gauche, ligne 7; page 172, figure 5; page 172, colonne de droite, ligne 16 - page 173, colonne de droite, ligne 20 *</p>	1-3, 5, 7, 10, 11, 18, 21, 24, 25, 28, 32, 33, 35	H 04 L 5/02
A	IDEM	6, 29, 37	
A	<p>---</p> <p>IEEE TRANSACTIONS ON COMMUNICATIONS, vol. COM-34, no. 6, juin 1986, pages 587-592, IEEE, New York, US; B. HIROSAKI et al.: "Advanced groupband data modem using orthogonally multiplexed QAM technique"</p> <p>* Page 587, colonne de droite, lignes 6-13; page 589, colonne de gauche, lignes 1-8; page 590, colonne de gauche, lignes 23-26 *</p>	1, 8, 10, 14, 15, 25, 27, 28, 31	DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int. Cl.5)
A	<p>---</p> <p>IEEE TRANSACTIONS ON COMMUNICATIONS, vol. COM-20, no. 3, juin 1972, pages 435-438, New York, US; U. TIMOR: "Equivalence of time-multiplexed and frequency-multiplexed signals in digital communications"</p> <p>* Page 436, colonne de droite, lignes 26-33; page 437, figure 2 *</p>	10, 13	H 04 L

Le présent rapport a été établi pour toutes les revendications			
Lieu de la recherche	Date d'achèvement de la recherche	Examinateur	
LA HAYE	08-01-1990	VEAUX, C.J.	
CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES			
X : particulièrement pertinent à lui seul	T : théorie ou principe à la base de l'invention		
Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie	E : document de brevet antérieur, mais publié à la date de dépôt ou après cette date		
A : arrière-plan technologique	D : cité dans la demande		
O : divulgation non-écrite	L : cité pour d'autres raisons		
P : document intercalaire	& : membre de la même famille, document correspondant		



DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS			CLASSEMENT DE LA DEMANDE (Int. CLS)
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	Revendication concernée	
A	CH-A- 620 558 (UEMATSU) * Résumé; page 5, colonne de droite, lignes 31-49 *	20, 21, 23, 33, 34, 36, 39	DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int. CLS)
A	US-A-3 456 202 (MIYAGI) * Revendication 1 *	26	
<p>Le présent rapport a été établi pour toutes les revendications</p>			
Lieu de la recherche	Date d'achèvement de la recherche	Examinateur	
LA HAYE	08-01-1990	VEAUX, C. J.	
CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES		<p>T : théorie ou principe à la base de l'invention E : document de brevet antérieur, mais publié à la date de dépôt ou après cette date D : cité dans la demande L : cité pour d'autres raisons</p> <p>& : membre de la même famille, document correspondant</p>	
<p>X : particulièrement pertinent à lui seul Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie A : arrière-plan technologique O : divulgation non-écrite P : document intercalaire</p>			